

# UNIVERSIDADE FEDERAL DE MATO GROSSO FACULDADE DE ARQUITETURA, ENGENHARIA E TECNOLOGIA DEPARTAMENTO DE ENGENHARIA ELÉTRICA

PABLO MURILO CAPO DE MELO

# ANÁLISE DE ESTABILIDADE TRANSITÓRIA UTILIZANDO MÁQUINAS DE APRENDIZADO: UMA ABORDAGEM BASEADA EM REDES NEURAIS ARTIFICIAIS E SVM

CUIABÁ 2022

## PABLO MURILO CAPO DE MELO

# ANÁLISE DE ESTABILIDADE TRANSITÓRIA UTILIZANDO MÁQUINAS DE APRENDIZADO: UMA ABORDAGEM BASEADA EM REDES NEURAIS ARTIFICIAIS E SVM

Trabalho Final de Curso apresentado ao Departamento de Engenharia Elétrica da Universidade Federal de Mato Grosso, como requisito parcial para a obtenção do título de Bacharel em Engenharia Elétrica.

Orientador: Prof. Dr. Carlos Enrique Portugal Poma

CUIABÁ 2022

#### Dados Internacionais de Catalogação na Fonte.



Ficha catalográfica elaborada automaticamente de acordo com os dados fornecidos pelo(a) autor(a).

Permitida a reprodução parcial ou total, desde que citada a fonte.

## **UNIVERSIDADE FEDERAL DE MATO GROSSO**

# DESPACHO

# Processo nº 23108.104958/2022-90 Interessado: PABLO MURILO CAPO DE MELO

# FOLHA DE APROVAÇÃO

# TÍTULO DA MONOGRAFIA: ANÁLISE DE ESTABILIDADE TRANSITÓRIA UTILIZANDO MÁQUINAS DE APRENDIZADO: UMA ABORDAGEM BASEADA EM REDES NEURAIS ARTIFICIAIS E SVM.

## ALUNO: PABLO MURILO CAPO DE MELO

Trabalho de Conclusão de Curso apresentado à Faculdade de Arquitetura, Engenharia e Tecnologia da Universidade Federal de Mato Grosso, como requisito para a obtenção de grau de bacharel em Engenharia Elétrica.

Aprovada em 15 de dezembro de 2022.

Nota final: 10, (dez)

## **ASSINATURAS:**

Banca:

Prof. Dr. Fillipe Matos de Vasconcelos

Prof. Dr. Raul Vitor Arantes Monteiro

Prof. Dr. Carlos Enrique Portugal Poma



Documento assinado eletronicamente por CARLOS ENRIQUE PORTUGAL POMA, Docente da Universidade Federal de Mato Grosso, em 22/12/2022, às 16:52, conforme horário oficial de Brasília, com fundamento no § 3º do art. 4º do Decreto nº 10.543, de 13 de novembro de 2020.



A autenticidade deste documento pode ser conferida no site <u>http://sei.ufmt.br/sei/controlador\_externo.php?acao=documento\_conferir&id\_orgao\_acesso\_externo=0</u>, informando o código verificador **5404219** e o código CRC **68797881**.

Referência: Processo nº 23108.104958/2022-90

SEI nº 5404219

#### AGRADECIMENTOS

Sou muito grato pela oportunidade de ter ingressado na UFMT e mais grato ainda por poder concluir o curso de Engenharia Elétrica na instituição. Agradeço à Deus, minha família, amigos, professores, técnicos e terceirizados da UFMT e colegas de curso e estágio que me acompanharam durante a graduação. Acredito que sem qualquer um desses que citei, não seria possível chegar onde chegamos.

Sou muito feliz por ter conhecido pessoas incríveis neste período, que muito me agregaram e permitiram com que eu seguisse crescendo. Sou mais feliz ainda por saber que, desses muitos, alguns continuarei carregando na minha vida.

#### RESUMO

Um sistema elétrico de energia está sujeito a uma série de distúrbios, de diferentes graus de severidade. O mesmo é projetado e operado de forma que fique estável para um dado grupo de contingências, incluindo todos os tipos de curto-circuitos possíveis no sistema. O estudo da estabilidade do sistema elétrico de energia permite predizer o comportamento de tal sistema após uma contingência para quaisquer condições de carga e geração. O problema da estabilidade transitória em um sistema elétrico de potência gira em torno de manter o equilíbrio no sistema em condições normais e também da capacidade de retornar para tais condições após ser sujeito a um distúrbio transitório severo. A resposta do sistema a um distúrbio transitório severo depende das excursões no ângulo do rotor e da não-linearidade da relação potência-ângulo dos geradores. Ao aplicar-se redes neurais artificais e máquinas de vetores de suporte (SVM) para reconhecimento de padrões de simulações do sistema elétrico, é possível inferir sobre a estabilidade do mesmo. Este trabalho busca estudar e avaliar a estabilidade transitória de um sistema elétrico simulado de 34 barras nos softwares Anarede e Anatem, utilizando redes neurais artificais e SVM, apresentando e comparando resultados de aplicação em simulações, bem como resgatando resultados de trabalhos relacionados pré-existentes. Neste trabalho, os métodos utilizados se mostram eficazes para a tarefa de reconhecimento da instabilidades no sistema simulado.

**Palavras-chave**: Estabilidade Transitória. Sistemas Elétricos de Potência. Redes Neurais Artificiais. SVM.

#### ABSTRACT

An electrical energy system is subject to a series of disturbances of differents grades of severity. It is designed and operated in a way that is stable for a given set of contingencies, involving the various types of possible short circuits in the system. The study of the stability of electric power systems allows to predict the behavior of such systems after a contingency for any load and generation conditions. The problem of transient stability in an electric power system revolves around maintaining equilibrium in the system under normal conditions and also of the ability to return to such conditions after being subjected to a severe transient disorder. The response of the system to a severe transient disturbance depends on the excursions at the rotor angle and the non-linearity of the power-angle ratio of the generators. When applying artificial neural networks and support vector machines (SVM) to recognize patterns of electrical systems simulations, it is possible to infer about the stability of it. This work aims to study and evaluate the transient stability of a 34-bus simulated electrical power system with the softwares Anarede and Anatem, using artificial neural networks and SVM, presenting and comparing application results in simulations, as well as retrieving results from related pre-existing works. In this work, the methods used are effective for the task of recognizing instabilities in the simulated system.

Keywords: Transient Stability. Electrical Power Systems. Artificial Neural Networks. SVM.

# LISTA DE ILUSTRAÇÕES

Figura 2 – Relação dos Algoritmos de Treino dos Modelos de Aprendizagem de Máquina 33
Figura 3 – Relação de Tipos de Estabilidade Analisada
Figura 4 – Critério das Áreas Iguais para $\delta_{c_1} e \delta_{c_2} \dots \dots$
Figura 5 – Componentes de Um Sistema Online de Avaliação de Segurança Dinâmica . 42
Figura 6 – Representação do Perceptron de Rosenblatt
Figura 7 – Diagrama de treinamento supervisionado de uma rede neural de camada única 45
Figura 8 – Representação do MLP com duas camadas escondidas
Figura 9 – Projeção de Sammon com separação linear de classes
Figura 10 – Projeção de Sammon com separação radial de classes     47
Figura 11 – Divisão da coleção de dados para treinamento e teste
Figura 12 – Representação do Sistema Elétrico de Potência - 34 Barras Brasileiro, Sul-
Sudeste
Figura 13 – Gráfico do ângulo do rotor das máquinas síncronas em relação à referência -
caso estável
Figura 14 – Gráfico do ângulo do rotor das máquinas síncronas em relação à referência -
caso instável
Figura 15 – Gráfico das potências ativas geradas - caso estável
Figura 16 – Gráfico das potências ativas geradas- caso instável
Figura 17 – Gráfico das potências reativas geradas - caso estável
Figura 18 – Gráfico das potências reativas geradas - caso instável
Figura 19 – Gráfico do módulo das tensões nas barras de geração- caso estável 58
Figura 20 – Gráfico do módulo das tensões nas barras de geração - caso instável 58
Figura 21 – Funções de Ativação
Figura 22 – Comparação das SVM Com e Sem Seleção de Atributos
Figura 23 – Comparação das RNA Com e Sem Seleção de Atributos
Figura 24 – Comparação dos Classificadores Baseados em SVM e RNA
Figura 25 – Comparação dos Classificadores Baseados em SVM e RNA com Seleção de
Atributos

## LISTA DE TABELAS

Tabela 1 – Faixa do índice $L$ para cada classe $\ldots \ldots \ldots$	21
Tabela 2 – Relação de Classificadores	34
Tabela 3 – Relação de Tipos de Estabilidade Analisada e Níveis/Estados de Segurança	
Adotados	34
Tabela 4     –     Caracterização de Progressão Automática de Carga	52
Tabela 5 – Caracterização dos Grupos Geradores	54
Tabela 6       –       Caracterização dos Eventos Processados de Acordo com o Critério de Estabi-	
lidade	59
Tabela 7       Caracterização dos Conjuntos de Variáveis de Alimentação dos Métodos de	
Aprendizagem de Máquina	59
Tabela 8       –       Parâmetros C Selecionados por Busca em Rede para Cada Conjunto	62
Tabela 9 – Atributos Selecionados por Eliminação Recursiva de Atributos	63
Tabela 10 – Acurácia de Teste e Treino da SVM	63
Tabela 11 – Precisões de Teste e Treino da Máquina de Vetores de Suporte por Eliminação	
Recursiva de Atributos com Validação Cruzada	64
Tabela 12 – Parâmetros da Rede Neural Artificial	64
Tabela 13 – Acurácia de Teste e Treino da RNA	65
Tabela 14 – Resultados da RNA com Eliminação Recursiva de Atributos por Validação	
Cruzada	65

## LISTA DE ABREVIATURAS E SIGLAS

API	Interface de Programação de Aplicativos ( <i>Application Programming Inter-face</i> )		
CA	Corrente Alternada		
CEPEL	Centro de Pesquisas de Energia Elétrica		
CIGRE	Conselho Internacional de Grandes Sistemas Elétricos		
CPU	Unidade Central de Processamento (Central Processing Unit)		
CVM	Máquina de Vetores de Núcleo (Core Vector Machine)		
DE	Evolução Diferencial (Differential Evolution)		
DSA	Avaliação de Segurança Dinâmica (Dynamic Security Assessment)		
FACTS	Sistema Flexível de Transmissão em Corrente Alternada ( <i>Flexible Alterna-</i> <i>ting Current Transmission System</i> )		
GPU	Unidade de Processamento Gráfico (Graphics Processing Unit)		
HVDC	Transmissão de Corrente Contínua de Alta Tensão ( <i>High-Voltage Direct Current</i> )		
IEEE	Instituto de Engenheiros Eletricistas e Eletrônicos		
MLP	Perceptron Multicamada (Multilayer Perceptron)		
OVO	Um Contra Um (One-Versus-One)		
PMU	Unidade de Medição Sincrofasorial (Phasor Measurement Unit)		
RAM	Memória de Acesso Aleatório (Random Access Memory)		
RBF	Função de Base Radial (Radial Basis Function)		
RFECV	Eliminação Recursiva de Atributos com Validação Cruzada ( <i>Recursive Fea-</i> <i>ture Elimination with Cross-validation</i> )		
RFE	Eliminação de Atributos Recursiva (Recursive Feature Elimination)		
RNA	Rede Neural Artificial		
SBS	Seleção Sequencial Reversa (Sequential Backward Selection)		

SCADA	Sistema de Supervisão e Aquisição de Dados (Supervisory Control and Data Acquisition)
SFS	Seleção Sequencial Progressiva (Sequential Forward Selection)
SGD	Descida Gradiente Estocástico (Stochastic Gradient Descent)
SIN	Sistema Interligado Nacional
SRM	Minimização do Risco Estrutural (Structural Risk Minimization)
SVM	Máquina de Vetores de Suporte (Support Vector Machine)
UHE	Usina Hidrelétrica
p.u.	Por Unidade

# SUMÁRIO

1	Intr	odução
	1.1	Considerações Gerais
	1.2	Problemática
	1.3	Justificativa
	1.4	Objetivos
		1.4.1 Objetivos Gerais
		1.4.2 Objetivos Específicos
	1.5	Revisão da Bibliografia
	1.6	Resumo dos Trabalhos
2	Eml	basamento Teórico
2.1 Geração de Dados por Simulação		
		2.1.1 Fluxo de Carga
		2.1.2 Simulação Dinâmica no Domínio do Tempo
	2.2	Estabilidade Transitória em Sistemas Elétricos
		2.2.1 Critério das Áreas Iguais
	2.3	Avaliação de Segurança em Sistemas Elétricos de Potência
	2.4	Redes Neurais Artificiais e SVM  43
	2.5	Preparação dos Dados e Seleção de Atributos
3	Pro	posta de Aplicação
	3.1	Metodologia
		3.1.1 Especificações de <i>Hardware</i> e <i>Software</i> Utilizados
	3.2	Simulação em Regime Permanente no Anarede
		3.2.1 Padrões de Carga e Fluxo de Potência Continuado
	3.3	Simulação no Domínio do Tempo no Anatem
		3.3.1 Identificação das Máquinas e Controles
		3.3.2 Dados Gerados
		3.3.3 Preparo dos Dados Gerados
	3.4	Modelagem dos Algoritmos de Aprendizagem
		3.4.1 Seleção dos Parâmetros da SVM
		3.4.1.1 Seleção de Atributos
		3.4.2 Máquina de Vetores de Suporte
		3.4.3 Rede Neural Artificial
4	Dag	
4	Kes	$\begin{array}{c} \text{Otimização do Parêmetro } C \end{array} \tag{2}$
	4.1	Oumização do Parametro C

	4.2	Seleção de Dados por Eliminação Recursiva de Atributos com Validação Cruzada	
	4.3	( <i>RFECV</i> )	62 63
		4.3.1 RFECV e SVM	63
	4.4	Pré-classificador Baseado em Redes Neurais Artificiais	64
		4.4.1 RFECV em RNA	65
	4.5	Comparação dos Resultados	65
5	Con	clusão	68
	5.1	Sugestões para Trabalhos Futuros	69
Re	eferêr	ncias	70
A	pênd	lices	79
AI	PÊNE	DICE A Dados de Simulação do Anarede	80
Al	PÊNE	DICE B Dados de Simulação do Anatem	84
AI	PÊNI	DICE C Modelos de Máquina e Curvas de Saturação	91

<b>APÊNDICE D</b>	Reguladores de Tensão e Velocidade	94
<b>APÊNDICE E</b>	Lista de Contingências Simuladas do Anatem	97
<b>APÊNDICE F</b>	Código em Python Utilizado	106

#### 1 INTRODUÇÃO

#### 1.1 CONSIDERAÇÕES GERAIS

De Kundur et al. (2004), nota-se a importância do estudo da estabilidade do sistema elétrico de potência desde os anos de 1920, quando *blackouts* causados por instabilidade tomaram proporções maiores. Nesse aspecto histórico, o fenômeno de instabilidade transitória ganhou a atenção da indústria de energia elétrica no mundo. De acordo com a evolução dos sistemas elétricos de potência através do aumento de escala e complexidade, do uso de controles e novas tecnologias e a operação constante sob condições intensas de operação, diferentes formas de se avaliar a estabilidade de um sistema elétrico surgem, sendo essas: estabilidade do ângulo do rotor, estabilidade de tensão e estabilidade de frequência (KUNDUR, 1994).

De acordo com Kundur et al. (2004), define-se o fenômeno da estabilidade de um sistema elétrico como a capacidade do mesmo, para dada condição inicial de operação, de recuperar um estado equilibrado de operação após ser submetido a um distúrbio físico, de forma que as grandezas elétricas do sistema permaneçam inalteradas. Aponta-se a estabilidade transitória como a manutenção do sincronismo das máquinas geradoras após serem submetidas a um distúrbio transitório severo, tais como faltas na transmissão, perdas de geração e perdas de carga significativa. A resposta do sistema a tais distúrbios depende das excursões no ângulo do rotor das máquinas geradoras, dependendo, assim, das características não-lineares do sistema elétrico (KUNDUR, 1994).

O foco deste trabalho está na discussão da aplicação de modelos de inteligência computacional, baseados em redes neurais artificiais e SVM<sup>1</sup>, na avaliação da estabilidade transitória de um sistema elétrico de potência, buscando detalhar a construção destes modelos para um caso simulado.

## 1.2 PROBLEMÁTICA

De Kundur (1994), o modelo de sistemas elétricos para análise de estabilidade transitória é descrito por um conjunto de equações algébricas e diferenciais não-lineares e possuem diversos métodos de solução. Sendo a integração numérica no domínio do tempo o procedimento padrão de solução, é usada como referência quando comparado a outros métodos.

Contudo, como visto em Swarup e Corthis (2002), métodos de integração numérica podem demandar um esforço computacional expressivo conforme a complexidade do sistema elétrico aumenta. Considerando tal cenário, este trabalho busca analisar:

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Support Vector Machines - Máquinas de vetores de suporte

- Quais métodos de solução têm se mostrado mais efetivos para definir a estabilidade transitória de um sistema elétrico de potência?
- Quais grandezas elétricas estão envolvidas no fenômeno da estabilidade transitória?
- Como é definido o limite de estabilidade transitória do sistema?
- Quais as vantagens da utilização das máquinas de aprendizado?

#### 1.3 JUSTIFICATIVA

A análise de estabilidade transitória se insere no contexto da segurança dinâmica do sistema, sendo um estudo fundamental para garantir que o sistema funcione em equilíbrio, seja em condições normais ou perturbada. De forma conjunta com a avaliação de segurança estática, a análise dinâmica é crucial para estabelecer as margens seguras de operação do sistema, bem como para o dimensionamento dos equipamentos elétricos que podem estar presentes como elementos do mesmo. Considerando o cenário brasileiro de constante expansão energética e a extensão continental do Sistema Interligado Nacional, é fundamental garantir que o sistema elétrico opere em segurança, evitando perdas econômicas e de material para toda a cadeia produtiva ligada ao sistema. Tendo em mente essa problemática, o estudo e desenvolvimento de ferramentas e métodos aprimorados de análise de estabilidade, tanto dinâmica quanto estática, são muito relevantes para o funcionamento ótimo do sistema interligado nacional.

#### 1.4 OBJETIVOS

#### 1.4.1 Objetivos Gerais

Este trabalho possui como objetivo geral avaliar, no contexto da acurácia dos resultados, o desempenho do modelo de aplicação a ser proposto, verificando a confiabilidade dos métodos baseados em máquinas de aprendizado em constatar a estabilidade ou instabilidade dos sistemas elétricos testados, dadas as condições de distúrbio no sistema em cada caso.

#### 1.4.2 Objetivos Específicos

Este trabalho possui como objetivos específicos:

- · Comparar as abordagens dos modelos apresentados na revisão bibliográfica;
- Explicitar a relevância de tais modelos no âmbito da avaliação de segurança do sistema elétrico de potência;
- Comparar o desempenho de modelos baseados em Redes Neurais Artificiais (RNA) e Máquinas de Vetores de Suporte (SVM - Support Vector Machines) construídos em linguagem de programação Python;

• Avaliar a relevância do método de eliminação recursiva de atributos com validação cruzada para a tarefa de seleção de atributos de treinamento e teste de RNA e SVM.

#### 1.5 REVISÃO DA BIBLIOGRAFIA

Redes neurais artificiais são modelos computacionais inspirados no sistema nervoso central de seres vivos, capazes de simular aprendizagem, realizando tarefas como reconhecimento de padrões e classificação, por exemplo. Destaca-se duas características das redes neurais artificais, que são seu poder computacional e capacidade de generalização. Poder computacional que é entregue através de uma massiva estrutura paralela distribuída e capacidade de generalização devido à habilidade de aprender, que permite obter saídas razoáveis para valores de entrada não-conhecidos. Ambas características permitem alcançar soluções aproximadas para problemas complexos ou de larga escala que são tradicionalmente intratáveis (HAYKIN, 2009).

Muitos trabalhos da literatura trazem a aplicação de redes neurais artificiais para a solução do problema da estabilidade transitória de sistemas elétricos de potência, uma vez que métodos convencionais de resolução por integração numérica acabam exigindo muito esforço computacional, à medida que o sistema aumenta seu grau de complexidade (SWARUP; CORTHIS, 2002). Métodos convencionais dependem, de acordo com Paz (2004), das características dos métodos numéricos usados, da complexidade dos modelos matemáticos implementados, da dimensão do sistema elétrico simulado, das constantes de tempo envolvidas, da velocidade do fenômeno simulado, da capacidade do computador e do tempo total de simulação.

De Haykin (2009), para a aplicação de métodos baseados em redes neurais artificiais, é necessário o treinamento de uma rede neural, que é o processo de aprendizado da máquina, com um conjunto de dados do sistema elétrico de interesse. A composição dos dados contidos no conjunto é então o primeiro objeto de estudo para desenvolver uma rede neural (JAMES et al., 2014) capaz de classificar a operação do sistema elétrico de potência quanto a sua estabilidade. Kundur (1994) ao analisar a estabilidade transitória de uma máquina geradora convencional, conclui que existem alguns fatores que contribuem fortemente para o fenômeno, sendo eles:

- 1. Quão carregado encontra-se o gerador;
- 2. Valores de saída do gerador durante a falta;
- 3. Tempo de extinção da falta;
- 4. Reatância do sistema de transmissão pós-falta;
- Reatância do gerador. Uma menor reatância aumenta a potência de pico e reduz o ângulo inicial do rotor;
- 6. Inércia do gerador, que influencia no amortecimento da variação do ângulo do rotor, reduzindo a energia cinética adquirida durante a falta;

- 7. Tensão interna do gerador, que depende da excitação de campo no rotor;
- 8. Tensão do barramento.

# Kalyani, S., Swarup, K. S., 2011, "Classification and Assessment of Power System Security Using Multiclass SVM", IEEE Transactions on Systems, Man and Cybernetics.

De Kalyani e Swarup (2011), um sistema elétrico de potência é dito estaticamente seguro se as tensões nas barras e os valores de potência ativa gerada nos barramentos estão dentro dos limites pré-especificados de operação, sem ocorrências de sobrecarga nas linhas. No caso, avalia-se separadamente o equilíbrio do sistema quanto a sua estabilidade de tensão (avaliação de segurança estática) e estabilidade angular (avaliação de segurança transitória). Deseja-se classificar entre quatro níveis de estabilidade, tanto de tensão quanto angular, sendo estes seguro, criticamente seguro, inseguro e altamente inseguro. Para a avaliação de segurança estática, o vetor padrão tem sua composição feita pelos seguintes dados:

- $|V|_i$  módulo da tensão na barra i;
- $\theta_i$  ângulo da tensão na barra *i*;
- $S_G$  potência complexa gerada na barra i;
- $S_{Li}$  potência complexa de carga na barra i;
- $S_{km}$  fluxo de potência na linha km.

No caso da avaliação de segurança transitória, o vetor padrão, além de conter as informações obtidas com o fluxo de potência, contém também dados de variáveis dinâmicas do sistema. Compõem o vetor padrão os seguintes dados:

- $|V|_i$  módulo da tensão na barra i;
- $\theta_i$  ângulo da tensão na barra *i*;
- $S_G$  potência complexa gerada na barra i;
- $S_{Li}$  potência complexa de carga na barra i;
- *Pm* potência mecânica injetada na máquina *k*;
- $\delta_0$  ângulo do rotor da máquina k no instante de aplicação da falta;
- $\delta_{cl}$  ângulo do rotor da máquina k no instante de remoção da falta;
- $\omega_{cl}$  velocidade do rotor da máquina k no instante de remoção da falta.

Em Kalyani e Swarup (2011), utiliza-se como base de simulação os modelos padrões IEEE de sistema elétrico *New England IEEE 39-bus System* e *IEEE 118-bus System*, em 50Hz, com faixa de segurança de tensão entre 0,90 e 1,10 p.u. nos barramentos. Os dados são retirados de software que, para um universo entre 50% e 200% de valores de carga e geração, simula uma falta trifásica com saída de linha única após 12,5 ciclos (0,25 segundo entre a falta e a remoção da linha a 50Hz) em todas as linhas de transmissão, uma por uma. O estado da estabilidade transitória é avaliado através do método de função de energia transitória. Gerou-se 548 e 3537 pontos de operação para os sistemas com 39 e com 118 barras, respectivamente.

Os dados de treinamento dos algoritmos de aprendizagem de máquina passam pela aplicação de algoritmos de seleção sequencial para a seleção de atributos. Em Theodoridis e Koutroumbas (2003), caracteriza-se técnicas de seleção de variáveis, tal como o algoritmo de seleção sequencial direta que é utilizado, como uma forma de reduzir a dimensionalidade do problema sem perder a capacidade de generalização do classificador. A construção do classificador é baseada em máquina de vetores de suporte (do inglês *Support Vector Machine*, SVM), utilizando *kernel* com função de base radial. Aplica-se uma abordagem que permite a SVM classificar entre quatro classes, ou seja, classificação multinomial ou multiclasse. Visto que a aplicação de SVM inclui apenas uma saída binária, soluciona-se o problema de classificação em multiclasses através da combinação de alguns classificadores SVM binários. Essa combinação é feita através do método OVO - *one-versus-one*, construindo, para o caso, seis classificadores binários. A função decisão da saída do classificador é determinada para todas as combinações de pares de classes (PLATT; CRISTIANINI; SHAWE-TAYLOR, 1999)(HSU; LIN, 2002).

Para a otimização dos parâmetros da SVM, utiliza-se o algoritmo denotado *DE/rand/1/bin* para o processo de evolução diferencial, que consiste na geração de novos vetores de treinamento, chamados de vetores de teste, através de mutação e combinação de vetores padrão aleatórios (STORN; PRICE; LAMPINEN, 2005). No caso, o novo vetor é validado caso satisfaça uma função de adequação pré-definida (STORN; PRICE, 1997).

A avaliação dos resultados é feita considerando o processo de redução de dimensionalidade do problema, a acurácia da classificação e a taxa de erro de classificação, em cada uma das quatro classes, para cada um dos dois sistemas elétricos testados. No processo de redução de dimensionalidade do problema, obteve-se para a avaliação de estabilidade de tensão e transitória os índices de, respectivamente, 11.1% e 17,7% para o *New England IEEE 39-bus System* e 9,2% e 3,8% para o *IEEE 118-bus System*. Desses valores, portanto, nota-se uma diminuição de eficiência da redução para sistemas mais complexos.

Nos critérios de precisão e taxa de erro, comparou-se a abordagem SVM com outros métodos de aprendizado de máquina para os mesmos sistemas simulados. A abordagem se mostrou superior a esses tanto na fase de treinamento quanto na fase de testes, provando que a abordagem utilizando SVM é suficiente para a construção de um classificador de alta precisão.

Edwards, A. R., Chan, K. W., Dunn, R. W., Daniels, A. R, 1995, "Transient Stability

# Screening Using Artificial Neural Networks Within a Dynamic Security Assessment System", IEEE Proceedings - Generation, Transmission and Distribution.

De Chan et al. (1995), o monitoramento *online* do sistema de energia elétrica através de ferramentas de avaliação de estabilidade dinâmica permite que o sistema seja operado o mais próximo dos limites de operação e, consequentemente, permite um controle preciso de geração de energia. Ao se tratar de uma avaliação de segurança em tempo real, destaca-se a velocidade de processamento de métodos de reconhecimento de padrão por redes neurais (PARSI-FERAIDOONIAN; SUN; WVONG, 1993). A abordagem utilizada faz o uso de uma rede neural artificial *feedforward* devido a combinação de sua simplicidade, facilidade de treinamento e execução on-line não-iterativa rápida (HAYKIN, 2009).

Em Chan et al. (1995), e coleção de dados da abordagem é formada, após as simulações de falta do sistema, a partir das seguintes variáveis:

- Magnitude e ângulo das tensões de fase dos barramentos;
- Medidas de potências ativa, reativa e aparente;
- Energia cinética das máquinas geradoras;
- Ângulo, velocidade e aceleração do rotor;
- Momento angular do rotor;
- Potência acelerante do rotor;
- Erro dos reguladores de tensão;
- Tempo estimado para instabilidade assumindo aceleração constante no rotor.

Para essas variáveis, se tem uma série de tratamentos possíveis para compor os dados de treinamento, como valor médio e desvio padrão, bem como outras formas estatísticas de se apresentar tais variáveis. Portanto, a coleção dos dados de simulação do sistema elétrico são organizados em sua totalidade através de índices compostos. Essa abordagem permite fácil caracterização e identificação da coleção, otimizando a organização da base de dados de treinamento da rede neural (PEREIRA, 2006).

Gerou-se aproximadamente 1900 índices compostos e então utilizou-se de um método de seleção semiautomático para selecionar os índices que se mostram melhores indicadores de estabilidade transitória do sistema. O método consiste em aplicar medidas de correlação estatística, selecionando os dez melhores índices globais para classificação e então treinar a rede neural com a seleção. Os índices individuais tidos como fontes de erros de classificação são eliminados iterativamente até o fim do treinamento. Este procedimento provou que, no caso, 18 índices são suficientes para classificar a estabilidade do sistema elétrico após a falta, obtendo

sucesso na redução da dimensionalidade do problema. Desses 18, 14 são relacionados à tensão terminal dos geradores no sistema de potência, mostrando uma forte relação entre tensão terminal e a estabilidade transitória De (CHAN et al., 1995).

O sistema de energia modelado se trata de uma versão reduzida do sistema interconectado nacional do Reino Unido que compreende as regiões norte do País de Gales, norte, centro e sul da Inglaterra e a Escócia e é composto por 100 barramentos e 256 linhas de transmissão. O sistema teve sua topologia alterada, gerando seis cenários de contingência, estes derivados do caso base, que contemplam cenários de aumento de carga, saída de circuito, perda de geração e saída de linha de transmissão.

Ao todo, foram simuladas 838 contingências, sendo essas falta trifásica com a terra nos barramentos, perdas de carga, perdas de geração e perdas de linhas de transmissão. A rede neural artificial *feedforward* de três camadas foi simulada e configurada para 18 entradas com 10 camadas ocultas de neurônios e um neurônio de saída, obtendo uma precisão acima de 98% para todos os cenários. Então, conclui-se que o uso de informações estatísticas baseadas num vetor de estado do sistema elétrico é suficiente para determinar a estabilidade pós-falta de um sistema elétrico de potência em um ambiente de monitoramento *online* da estabilidade transitória.

# Mohammadi, M., Gharehpetian, G. B., 2008, "Application of core vector machines for on-line voltage security assessment using a decision-tree-based feature selection algorithm", IET Generation, Transmission & Distribution.

Apesar dos classificadores baseados em SVM serem superiores aos baseados em redes neurais em termos de precisão e velocidade, para casos com vetores padrão muito grandes sofre por se exceder em tempo e memória (GHAREHPETIAN, 2008). Isso se deve ao fato de SVMs resolverem problemas de programação quadrática com complexidade de tempo proporcional ao cubo do número de vetores de treinamento do classificador (BURGES, 1998). Para contornar essa característica, o trabalho propõe a aplicação do algoritmo de aprendizado de máquina CVM - *Core Vector Machine*, inglês para máquina de vetores de núcleo, que combina geometria computacional e o treinamento SVM, com *kernel* de base radial.

O algoritmo CVM reformula o problema de programação quadrática como um problema de menor círculo envolvente, otimizando a solução do SVM ao estabelecer uma aproximação da margem de decisão pelos vetores chamados *core sets*<sup>2</sup>, que contém as mais relevantes variáveis dos vetores suporte para a solução (TSANG; KWOK; CHEUNG, 2005). Esse método torna o treinamento mais rápido, de complexidade de tempo diretamente proporcional ao número de vetores de treinamento do classificador. De menor dimensão comparado à SVM, possui menor quantidade de vetores de estado do sistema elétrico, pois o número de iterações do treinamento passa a ser dependente apenas do parâmetro usado para realizar a aproximação da margem de decisão (TSANG; KWOK; ZURADA, 2006).

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Conjuntos de núcleo

A proposta traz quatro níveis de segurança do sistema de energia para a classificação, sendo separados nas classes:

- A Normal
- B Alerta
- C Emergência Corrigível
- D Emergência Incorrigível

Para as simulações *offline* do sistema em que se deseja avaliar a segurança de tensão, deve-se ter diferentes pontos de operação do sistema e existem diversas formas de se calcular a margem de operação. A forma empregada para delimitar o nível de segurança de tensão é a proposta por Kessel e Glavitsch (1986) e se trata do índice *L*, que é uma medida quantitativa para estimar a distância do estado atual do sistema em relação ao seu limite de estabilidade, baseado na solução das equações de fluxo de potência. O índice varia de 0 (condições sem carga) até 1 (colapso de tensão). O maior valor do índice L do sistema define o grau de severidade da contingência simulada e os valores são classificados de acordo com a tabela:

Tabela 1 – Faixa do índice L para cada classe

Faixa do índice L	Classe
$0 \le L < 0,25$	А
$0,25 \le L < 0,5$	В
$0, 5 \le L < 0, 75$	C
$0,75 \le L < 1$	D

O processo de seleção de variáveis é destacado pois remover dados desnecessários ou que possam resultar em erro de classificação aumenta a acurácia dos algoritmos de aprendizado de máquina, além de possibilitar análises quanto a qualidade de uma dada variável ao influenciar o resultado da classificação. Isto torna tal processo um dos mais relevantes quanto ao sucesso do classificador (YANG; HONAVAR, 1998; GUYON; ELISSEEFF, 2003; JENSEN; EL-SHARKAWI; MARKS, 2001).

O método empregado para seleção de variáveis se trata da construção de uma árvore de decisão por estimar a aptidão das variáveis para a separação das diferentes classes, além de serem menos computacionalmente intensas em comparação com as redes neurais. A árvore de decisão construída avalia um índice que quantifica a importância de uma variável, de forma que se construa um ranking de variáveis a medida em que a árvore de decisão avança, começando pela mais importante e então decrescendo (BREIMAN et al., 1984).

Durante o processo de seleção de variáveis, reuniu-se ao todo 199 variáveis pela árvore de decisão, sendo essas variáveis referentes as seguintes grandezas elétricas:

- Fluxos de potência ativa e reativa;
- Tensões nos barramentos;
- Cargas ativa e reativa;
- Gerações ativa e reativa.

O caso estudado se trata do modelo *New England IEEE 39-bus System*, que poussui 10 geradores, 46 linhas e 19 barras de carga. O universo de carga e geração varia de 30% a 130% do caso base e resultou em 1375 pontos de operação, sendo 1000 para o treinamento do classificador e 375 para o teste do mesmo. Foram simulados 4 contingências para cada ponto de operação, sendo uma saída de linha única cada e calculou-se o índice *L* em cada situação, classificando os níveis de segurança de tensão.

O desempenho da proposta foi avaliado nos critérios de tempo de treinamento, de número de vetores suporte, de precisão para cada classe e em sua acurácia total. Os resultados foram comparados, para o mesmo caso, com classificadores baseados em SVM, redes neurais artificiais e árvore de decisão. O método CVM apresenta desempenho superior, sendo notáveis as melhorias em tempo e número de vetores suporte ao comparar-se com SVM.

Xu, Y., Zhang, R., Zhao, J., Dong, Z. Y., Wang, D., Yang, H., Wong, K. P., 2016, "Assessing Short-Term Voltage Stability of Electric Power Systems by a Hierarchical Intelligent System", IEEE Transactions on Neural Networks and Learning Systems.

Por Kundur (1994), o fenômeno de estabilidade de tensão pode ser dividido em curto prazo e longo prazo. A estabilidade de tensão a curto prazo envolve a dinâmica complexa das cargas conectadas ao sistema de energia, tais como motores de indução que, após uma grande perturbação, desaceleram drasticamente e provocam afundamento de tensão ou até mesmo param de funcionar devido ao torque elétrico inferior à carga mecânica do motor. Tais efeitos requerem alta corrente reativa que afeta de forma adversa a magnitude da tensão terminal, correndo risco de colapso após o efeito transitório de tensão (CUTSEM; VOURNAS, 1998; DIAZ DE LEON; TAYLOR, 2002).

O modelo matemático do sistema elétrico que inclui a modelagem dinâmica de carga é representado por uma grande coleção de equações diferenciais e algébricas não lineares que são:

0

$$\frac{\partial x}{\partial t} = f(x, y, p, \gamma) \tag{1.1}$$

$$0 = g(x, y, p, \gamma) \tag{1.2}$$

(1.1) corresponde às equações diferenciais dos componentes do sistema, incluindo geradores, motores, cargas dinâmicas, bem como seus sistemas de controle, dentre outros

(1.2) corresponde às equações algébricas da rede e cargas estáticas

De (1.1) e (1.2)

x – variáveis de estado, como ângulos de geradores e tensões dinâmicas em barra

y – variáveis algébricas, como tensões e angulo de tensões de cargas estáticas

 $p-{\rm parâmetros}$  controlados, como controles de sistemas automáticos de regulação de tensão

 $\gamma$  – parâmetros não-controláveis, como níveis de carga

Essas equações não podem ser resolvidas analiticamente e são solucionadas por métodos de integração numérica em uma simulação no domínio do tempo. O impacto da dinâmica de carga é o objeto principal de estudo do desempenho da tensão a curto prazo como resposta a distúrbios de diferentes graus de severidade em um sistema de energia que, no caso, se trata do modelo *New England IEEE 39-bus System*. A modelagem dinâmica da carga torna a simulação no domínio do tempo mais próxima do sistema real e, portanto, mais confiável (MENG et al., 2010).

O classificador é uma rede neural artificial com pesos aleatórios, que é essencialmente diferente de redes neurais tradicionais, pois a atribuição do peso das entradas é feita de forma aleatória e a atribuição dos pesos de saída é feita através de cálculos de matriz direta. Contudo, a aleatoriedade da atribuição dos pesos torna o método instável pois cada modelo resultante pode ser considerado como uma instância de uma variável aleatória. Portanto, é importante desenvolver um critério para a inicialização do método através de mecanismos supervisão para se obter uma melhor performance (SCHMIDT; KRAAIJVELD; DUIN, 1992).

Desenvolve-se dois índices para avaliar a estabilidade de tensão a curto prazo, sendo esses o Índice de Colapso de Tensão Transitória e o Índice de Severidade de Tensão Transitória para Desvio Inaceitável de Tensão Dinâmica. O primeiro é um índice binário que indica quando o sistema perde ou não o equilíbrio a curto prazo após uma perturbação. O segundo considera que, após o retorno à margem de equilíbrio, o sistema ainda sofre com níveis inaceitáveis de variação de tensão, como depressão de tensão prolongada e atraso na recuperação da tensão. O grau de severidade no desvio de tensão é refletido pela magnitude da violação de tensão associada ao tempo de duração do desvio. O método para estabelecer o Índice de Severidade de Tensão Transitória para Desvio Inaceitável de Tensão Dinâmica é o proposto por Schmidt, Kraaijveld e Duin (1992).

O processo de seleção de variáveis é feito de forma automática, removendo variáveis irrelevantes ou redundantes e diminuindo o tamanho total da coleção de dados de treinamento através do algoritmo proposto por Zhang, Xu, Dong, Meng et al. (2011). Essas medidas reduzem e aumentam, respectivamente, o tempo de treinamento e a acurácia. Para o sistema de energia elétrica, o processo pode identificar as variáveis de operação que melhor descrevem as caracte-

rísticas da segurança dinâmica, provendo informações relevantes para o controle de segurança (ZHANG; XU; DONG; MENG et al., 2011).

Os dados de treinamento foram gerados a partir do fluxo de potência ótimo e simulação no domínio do tempo, e ainda calcula-se o Índice de Severidade de Tensão Transitória para Desvio Inaceitável de Tensão Dinâmica e o índice de Colapso de Tensão Transitória, com 700 diferentes pontos de operação cobrindo níveis de 80% a 120% de carga e geração. Aplica-se um curto-circuito trifásico no barramento 15 por 0,2 segundo e para cada condição de operação, escolhe-se, sendo ao todo 199 variáveis candidatas, a composição do vetor de entrada das seguintes coleções:

- 1. Carga ativa e reativa, magnitude da tensão e ângulo de tensão de cada barra de carga
- 2. Geração de potência ativa e reativa de cada gerador
- 3. Carga e geração total de todo o sistema

O tempo total da simulação no domínio do tempo é de 5 segundos com um passo de 0,01 segundo e calcula-se o Índice de Colapso de Tensão Transitória e o Índice de Severidade de Tensão Transitória para Desvio Inaceitável de Tensão Dinâmica para cada um dos 700 pontos de operação, sendo 256 casos de colapso de tensão e 444 não. A rede neural é treinada a partir da coleção de dados uma vez em que escolhe-se aleatoriamente 25% da coleção para usar como teste após o treinamento.

O algoritmo utilizado para extração de atributos é denotado RELIEF (ZHANG; XU; DONG; HILL, 2012), que indica a capacidade de uma determinada variável distinguir as condições de operação em termos de estabilidade de tensão a curto prazo, sendo que um alto valor RELIEF indica alta capacidade (ZHANG; XU; DONG; HILL, 2012).

Para conceber o modelo, construiu-se 100 redes neurais de pesos aleatórios individuais para que, após o treinamento, seja possível aplicação *online*. Os resultados da proposta são comparados com os resultados de outros métodos, sendo esses SVM, árvore de decisão, rede neural com função de base radial e uma única rede neural com pesos aleatórios. O método proposto apresenta acurácia superior e menor erro de predição em relação aos outros, chegando a mais de 99% de precisão. Conclui-se então que o sistema inteligente proposto é validado para o caso e aumenta a performance de uma rede neural com pesos aleatórios.

# Swarup, K. S., Corthis, P. B., 2002, "ANN Approach Assesses System Security", IEEE Computer Applications in Power.

O algoritmo do mapa auto-organizável de Kohonen é utilizado para treinar uma rede neural para classificar a segurança estática de um sistema de energia elétrica. O algoritmo utiliza aprendizagem competitiva, diferente dos algoritmos de retropropagação e gradiente descendente que aprendem por correção de erro, e é treinado de forma não supervisionada. O mapa é uma forma de representação discretizada dos dados de treinamento com redução de dimensionalidade (KOHONEN, 1990).

No caso, a classificação da segurança do sistema elétrico de potência é tida entre seguro e inseguro em 4 níveis, sendo esses Normal, Alerta, Emergência Corrigível e Emergência Incorrigível, onde cada um desses representa, respectivamente, <100%, 100-150%, 150-200% e >200% de carga do caso base. O algoritmo é alimentado com os fluxos de linha dos diversos casos que compõem a coleção de dados de simulação e o mapa de Kohonen é gerado, agrupando os dados baseado nos limites de carga. A saída do algoritmo provê informação sobre a violação da margem de segurança do sistema elétrico, permitindo a classificação.

O sistema elétrico modelado possui 6 barramentos e 11 linhas de transmissão. Os vetores de entrada da rede neural são os fluxos de potência obtidos através de simulação computacional, sendo 11 valores de potência ativa e 11 de potência reativa, formando vetores de entrada de 22 dimensões para cada caso. Ainda, o algoritmo calcula um índice de segurança em que se baseia a classificação da avaliação de segurança do sistema de energia. Gerou-se ao todo 330 padrões de treinamento com a rede neural configurada com 16 neurônios de Kohonen e antes do treinamento, cada neurônio representa uma contingência. Depois do treinamento, as contingências com padrão de valores de carga similares são agrupadas em cada neurônio. O algoritmo também é testado nos sistemas *IEEE 14-bus System*, *IEEE 30-bus System*, *IEEE 118-bus System* e *IEEE 300-bus System*.

O método permite, através da organização do mapa de Kohonen, a mostra de informações valiosas do sistema estudado de forma visual (KOHONEN, 1990). O agrupamento de dados e interpretação dos resultados em uma interface permitem uma clara visualização do estado em tempo real dos componentes do sistema, o que é vantagem para a natureza auto-organizada do mapa.

# Huang, S. J., 2001, "Static security assessment of a power system using query-based learning approaches with genetic enhancement ", IEE Proceedings - Generation, Transmission and Distribution.

Como forma de melhorar o desempenho de uma rede neural, é proposta a aplicação de aprendizagem baseada em consulta com aprimoramento por algoritmo genético para avaliar a segurança estática do sistema de energia, sendo essencialmente diferente do aprendizado feito a partir de dados gerados aleatoriamente. A proposta requer perguntar à uma rede neural parcialmente treinada para responder a questões e as respostas são levadas a um oráculo, que é responsável por selecionar as variáveis mais informativas e representativas quanto a avaliação de segurança estática do sistema de energia. O oráculo busca então garantir resultados de avaliação, melhorando a qualidade dos dados de treinamento (CHANG; HSIAO, 1997).

O método abordado requer que a rede neural parcialmente treinada tenha uma coleção de pontos de dados inversos, onde avalia-se o gradiente da superfície de decisão multidimensional.

Do gradiente, os pontos de consulta são adquiridos por amostragem de pares conjugados, gerando os dados de consulta e então é utilizado para refinar a margem de decisão, o que implica no aumento da precisão da classificação enquanto preserva a qualidade dos dados, pois o refino da margem de decisão melhor demarca a separação das variáveis (HUANG, S. J.; HUNG, 1996). Contudo, por aumentar o número de vetores de entrada, acaba por aumentar o tempo de treinamento da rede neural. Todavia, tal aspecto acaba por ser compensado pela aplicação do algoritmo genético, que procura a solução ótima do problema de classificação ao alterar as condições de inicialização da rede neural (HUANG, S.; HUNG, 1995).

O tratamento do problema consiste em gerenciar o sistema de larga escala de forma a separá-lo em subproblemas, formando três partições, sendo essas partição de contingência, partição do sistema e partição de violação termal e de tensão. A tarefa da partição de contingência consiste no algoritmo de ranking de contingência de HSU e KUO (1992), que formula uma lista de contingências. A tarefa de partição do sistema em subsistemas é, de acordo com Debs (1988), através da utilização de compensação de barramento limite, que ajusta as injeções de potência entre os subsistemas. Para a tarefa de partição de violação, faz-se a checagem dos limites de operação separadamente.

Na extração de variáveis, o método proposto baseia-se no conceito de que os elementos que compõem os vetores padrão que possuem a maior média de separação entre classes são escolhidos como variáveis chave, de acordo com Pang et al. (1974). O método é casado com o método Karhunen-Loe, de acordo com o proposto por Fukunaga e Koontz (1970), que consiste em extrair informações estatísticas de segunda ordem de atributos para assegurar aos dados uma melhor representatividade do sistema de energia elétrica (DUDA; HART, 1973). O método de extração de atributos baseia-se, então, no grau de segregação estatística entre as duas classes, que leva em consideração a média e a variância de uma variável para determinada classe.

Por (LINDEN; KINDERMANN, 1989), a aplicação do algoritmo de inversão da rede neural consiste na geração de novos vetores padrão de entrada a partir de saídas de forma aleatória ao longo da fronteira de classificação. O método computa o erro entre a saída da rede neural e a saída do vetor alvo escolhido aleatoriamente. Esse erro é retro-propagado para a camada de entrada da rede neural e ajusta o vetor alvo de entrada enquanto não ajusta os pesos da rede. Do novo vetor gerado pela inversão, calcula-se o gradiente de contorno para indicar a forma da superfície de fronteira. Dos dados do gradiente, baseia-se o oráculo que, de forma inteligente, seleciona as informações que serão usadas para aprimorar a rede neural, tornando-a informativa e representativa às características intrínsecas do sistema (LINDEN; KINDERMANN, 1989).

O modelo de sistema elétrico adotado representa o sistema de potência de Taiwan, que não é interconectado com nenhum outro sistema externo, sendo assim um sistema isolado, faz de suma importância a avaliação de segurança para a indústria do país. O sistema é composto por 16 geradores, 170 barras e 121 linhas de transmissão, das quais escolheu-se apenas as linhas de 345 kV e 161 kV para o estudo. Foram testadas duas contingências, sendo ambas saída de linha

única porém em regiões diferentes do sistema e gerou-se cerca de 4000 vetores padrão aleatórios para cada contingência. A coleção de dados do sistema inclui as injeções de potências ativa e reativa, a magnitude tensão em todos os barramentos e os fluxos de potência calculados pelo fluxo de potência ótimo com ajuste para reduzir o custo da energia elétrica.

A rede neural é configurada com 24 neurônios de entrada, 1 neurônio de saída, 5 neurônios escondidos e 0,3 de taxa de aprendizagem e para a segunda contingência, altera-se o número de entradas para 20. A classificação de segurança do sistema de energia é feita entre estável e instável, testando a proposta tanto com o aprendizado baseada em consulta quanto sem, a fim de obter resultados comparativos no que tange ao efeito do método proposto. A forma de avaliação de desempenho da abordagem baseia-se na taxa de precisão de classificação e tempo de treinamento e apresenta resultados positivos. Destaca-se o aumento na precisão da classificação ao aplicar-se o método proposto, somando 4% de precisão no primeiro caso e 2% no segundo, alterando para, respectivamente, 97% e 98% a taxa de classificação.

# Paramathma, M. K., Devaraj, D., Reddy B, S., 2016, "Artificial Neural Network based Static Security Assessment Module using PMU Measurements for Smart Grid Application", International Conference on Emerging Trends in Engineering, Technology and Science.

O ambiente *smart grid*<sup>3</sup>, de acordo com (WANG; YI, 2011), é robusto para flutuação de carga e resiliente para falhas de linha única que causam *blackouts* ou desligamentos, sendo a avaliação de segurança uma das tarefas maiores de sistemas *smart grid*. Em aplicações práticas, é necessário monitorar o ângulo de fase e magnitude da tensão em várias seções ao longo da rede, o que requer medição via unidades de medição sincrofasorial (do inglês *Phasor Measurement Unit*, PMU) e que tem como característica obter medição também de toda a vizinhança em que está instalada a unidade de medição (GHOSH; GHOSE; MOHANTA, 2013). Contudo, o alto custo de unidades de medição sincrofasorial torna inviável instalação ao longo de toda a rede elétrica, tornando necessário determinar o posicionamento ótimo das unidades empregando metodologias de algoritmos matemático e heurístico (AMINIFAR et al., 2010). De acordo com Paramathma e Devaraj (2019) o posicionamento ótimo é tal que possui um número mínimo de unidades de medição sincrofasorial ao mesmo tempo que torna observável todos os nós do sistema de energia.

A proposta consiste em desenvolver um sistema de avaliação de segurança em tempo real utilizando medições sincrofasoriais. O procedimento é dividido em conduzir uma análise de contingência detalhada de eventos severos e/ou inesperados, definir o número e posicionamento ótimo dos PMU com observabilidade completa do sistema através de aplicação de algoritmo genético e avaliar em tempo real a segurança estática utilizando rede neural artificial através de módulo com PMU.

O sistema elétrico testado é o IEEE 30-bus System, contendo 24 barras de carga, 6 barras

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> Redes elétricas inteligentes

de geração e 41 linhas de transmissão. Os universos de carga e geração variam entre 75% e 125% do caso base sob estado de contingência multilinha e para cada caso calcula-se um índice de segurança. Aproximadamente 1000 pares de entrada-saída baseando-se em 750 vetores padrão de treinamento, enquanto 250 vetores para teste, foram gerados para várias saídas de linha única.

Para a tarefa de classificação, utiliza-se uma rede neural *feedforward* multicamadas de 20 entradas com 3 camadas, das quais 1 é escondida. O treinamento foi feito baseando se nos valores de potências ativa e reativa geradas, potências ativa e reativa de carga e módulo e fase de tensão dos barramentos através do algoritmo de retro-propagação Levenberg-Marquardt pela sua propriedade de convergência (DEVARAJ; ROSELYN; RANI, 2007). A abordagem é validada ao comparar os resultados com cálculo por integração numérica, obtendo resultados satisfatórios.

# Jensen, C. A., El-Sharkawi, M. A., Marks, R. J., 2001, "Power System Security Assessment Using Neural Networks: Feature Selection Using Fisher Discrimination", IEEE Transactions on Power Systems.

Em sistemas elétricos de potência, contingências podem incluir perda repentina e inesperada de algum dos circuitos de transmissão ou carga. Tais eventos podem levar a interrupção do serviço em parte ou totalidade do sistema de energia. Portanto, ao avaliar a segurança de um sistema, tem-se o objetivo de determinar quando interrupções de algum serviço é provável de se ocorrer e atuar na redução do risco da contingência.

O problema de extração de variáveis é tratado pelo discriminante linear de Fisher, que permite ranquear a adequação das variáveis para a avaliação de segurança do sistema de energia elétrica. O método é o proposto por Weerasooriya e El-Sharkawi (1991), que busca encontrar a função discriminante linear ótimo para a separação das classes estável e instável com base em medidas de correlação estatística. Porém, por se tratar de um método de separação linear, é ineficiente para separações não-lineares. Para a seleção das variáveis, em conjunto com o descrito, utiliza-se uma combinação de algoritmos de seleção sequencial bidirecional e foram selecionadas as 4 melhores para a classificação. Ainda, destaca-se a capacidade do método de ser geral para diferentes topologias do sistema de energia elétrica.

A abordagem é testada no *IEEE 50-generator System*, composto por 50 geradores, 145 barras e 453 linhas de transmissão. A base de dados é gerada a partir de simulação computacional de faltas trifásicas em 9 barramentos diferentes do sistema, sendo essas escolhidas para cobrir uma maior seção do sistema, para 651 pontos de operação diferentes. A rede neural é configurada com 3 camadas e 4 entradas, 10 neurônios escondidos e uma única saída. Para cada uma das 9 faltas, 1000 combinações aleatórias de 4 variáveis foram geradas. O treinamento é feito com cada uma das 1000 combinações. Ainda, utiliza-se a desigualdade de Chebyshev para avaliar a probabilidade de existir combinações melhores que as selecionadas ao delimitar um intervalo de confiança (LARSON, 1982; LEON-GARCIA, 2008).

O método de discriminação de Fisherman com a abordagem proposta é testado para

uma mudança na topologia do sistema e obteve resultado satisfatório ao reduzir a magnitude do erro de classificação geral para o caso. Também é validado para o caso original, constatando a eficiência da análise estatística para a resolução do problema de estabilidade estudado.

# Amjady, N., 2004, "A Framework of Reliability Assessment With Consideration Effect of Transient and Voltage Stabilities ", IEEE Transactions on Power Systems.

A confiabilidade do sistema elétrico, ou seja, a capacidade do sistema elétrico em realizar a própria função, gira em torno de adequação e segurança. Adequação se trata da existência de instalações suficientes dentro da rede para satisfazer a demanda de carga e, por se tratar de condições estáticas, não inclui perturbações no sistema. Já segurança associa-se à resposta do sistema a qualquer perturbação que possa ocorrer (BILLINTON; ALLAN, 1996).

De (AMJADY; EHSAN, 1999), destaca-se a capacidade de generalização de redes neurais e rede neurais *fuzzy*<sup>4</sup>, sendo essa a característica mais relevante para o sistema de índices compostos inteligentes que é proposto, pois a abordagem pretende considerar adequação e segurança de forma integrada para a avaliação de segurança. O método calcula a adequação baseada em índices de confiabilidade. A avaliação é executada por duas redes neurais *fuzzy* em paralelo, sendo uma responsável pela estabilidade transitória e outra pela estabilidade estática, enquanto uma terceira analisa as características de geração e transmissão para estimar a probabilidade de contingências em estabilidade transitória e de tensão (AMJADY; EHSAN, 1999).

Da simulação no domínio do tempo, calcula-se as velocidades e aceleração do ângulo do rotor para três intervalos de tempo, sendo esses no instante de extinção da falta, no instante de extinção da falta mais 3 ciclos e depois, mais 6 ciclos. No total, constituem o vetor de entrada da rede neural *fuzzy* as medições de velocidade e aceleração e de tensão para os intervalos descritos. Para a redução da dimensionalidade, aplica-se o conceito de centro de inércia para o sistema de energia.

Já para a estabilidade de tensão, as variáveis de entrada são dados de tensões em quadratura nos geradores, variáveis mecânicas do rotor nos geradores, estado de carga, reguladores de tensão e transformadores de tap variável para modelagem dinâmica (CHOWDHURY; TAYLOR, 2001).

Para seleção de variáveis, utiliza-se o método de análise local, que começa pelo ponto de operação pré-falta até pós pelo conceito de distância elétrica em (AMJADY; MAJEDI, 2007). Cada índice de contingência para os diversos casos passa a ter seu vetor de entrada ótimo, garantindo otimização do método.

# Sunita, R., Kumar, R. S., Mathew, A. T., 2013, "Online Static Security Assessment Module Using Artificial Neural Networks", IEEE Transactions on Power Systems.

Se deseja desenvolver um módulo online de avaliação de segurança estática. A abordagem

utiliza um índice composto de segurança para rápida e precisa avaliação de segurança. O módulo computa o índice de segurança para dada condição de operação e provê o status de segurança do sistema, computa o índice de segurança para cada possível condição de saída de linha e identifica contingências tidas como crítica e então, um ranking de contingência é construído baseado nos índices de segurança.

O índice composto de segurança é construído com base nos fluxos de linha e nas violações dos limites de segurança, usado para classificação do estado de segurança, triagem e ranking de contingência *online*. Define-se dois limites, sendo esses limite de segurança, que é o máximo limite especificado para as grandezas da base de dados, e limite de alarme, que é uma zona adjacente à zona do limite de segurança que indica a proximidade entre elas, em ranking numérico (RAJAN; SREERAMA; MATHEW, 2011).

Os dados de entrada são o as potências ativa e reativa garadas, potências ativa e reativa de carga, magnitude e ângulo de fase das tensões de todos os pontos de operação. Utiliza-se dois tipos de algoritmos, sendo esses redes neurais artificiais *feedforward* multicamada e de função de base radial. A primeira é treinada com o algoritmo de retro-propagação Levenberg-Marquardt devido a sua característica de convergência e (SIDHU; LAN, 2000). A segunda tem por vantagem o mapeamento não linear das variáveis de entrada na saída.

Se tem que o modelo de teste da abordagem é o *IEEE 118-bus System*, composto por 54 geradores, 118 barras e 177 linhas de transmissão. e são consideradas das contingências possíveis apenas as saídas de linha, variando o universo de carga entre 50% e 150% do caso base. Para cada condição de operação, calcula-se o fluxo de potência para as condições de pré e pós-falta através do método de Newton-Raphson. Ao todo, gerou-se aproximadamente 5000 conjuntos de treinamento para 20 contingências aleatórias.

O desempenho do método é avaliado em comparação com a análise de fluxo de potência por Newton-Raphson, sendo referência, que demanda alto esforço computacional. Disso, os métodos baseados em inteligência computacional se garantem muito mais rápidos de convergir e possuem resultados próximos o suficiente do calculado numericamente. Dos algoritmos, a rede *feedforward* de função de base radial se mostra mais precisa nos resultados em relação à rede neural *feedforward* multicamada devido à sua característica de mapeamento não linear. Dado isso, o módulo é validado para o sistema de potência testado.

## Zhang, H., Shen, S., Shen, Y., 2021, "Power System Transient Stability Evaluation Based on Multilayer Perceptron Neural Network", 2021 China Automation Congress (CAC).

Inserindo-se em topologias mais atuais, nas quais há presença de um crescente volume de geradores distribuídos ao longo da rede elétrica, no contexto de redes inteligentes, novas metodologias de análise e inferência são desenvolvidas. Ao considerar-se fontes renováveis como turbinas eólicas e geradores fotovoltaicos, o cenário de balanceamento de suprimento e demanda de energia elétrica se torna incerto, dadas características de tais fontes de variarem de forma considerável em diferentes escalas de tempo (SCHÄFER et al., 2015). A análise da estabilidade transitória, para um sistema de potência com essas características, é orientada ao comportamento do sistema em cenários de falta de injeções de potência em diversos pontos da topologia (SCHÄFER et al., 2015).

Em Schäfer et al. (2015), propõe-se uma metodologia de operação descentralizada de redes inteligentes, que atrela a atribuição do preço da energia elétrica com a disponibilidade da mesma para dado consumidor de forma descentralizada, encorajando-o a consumir mais em momentos de maior geração de energia como um fator que favorece a estabilização do sistema elétrico. Esta abordagem é usado como base para a construção do sistema-modelo de estabilidade em (ARZAMASOV; BÖHM; JOCHEM, 2018). Denominado *Decentralized Smart Grid Control*<sup>5</sup> (DSGC), o modelo assume algumas simplificações para a construção de diversos casos de simulação do sistema elétrico, considerando os geradores como todos de massa rotativa, havendo momento de inércia atrelado ao gerador, e as cargas, todas como massas rotativas síncronas. Além disso, também descarta a presença de controles ativos presentes em linhas de transmissão, como compensadores síncronos estáticos.

O sistema utilizado no trabalho é do tipo estrela com 4 barramentos, sendo um barramento central com outros três em vizinhança, e o conjunto de dados de estabilidade provenientes de Arzamasov, Böhm e Jochem (2018) sob domínio da Universidade da Califórnia, Irvine<sup>6</sup>. O conjunto de dados possui 10.000 amostras simuladas de pontos de operação da topologia, contando com 12 atributos de entrada e 2 atributos categóricos. Os 12 atributos de entrada são compostos por 11 atributos preditivos e 1 não-preditivo:

- $T_x$ : tempo de reação das ações dos dispositivos de controle de estabilidade de frequência;
- $P_x$ : potência nominal, sendo  $P_1 = P_2 + P_3 + P_4$  onde valores positivos de P representam injeções de potência e negativos, consumo;
- $G_x$ : coeficiente proporcional à elasticidade do preço da energia elétrica;

sendo x = [1, 2, 3, 4] representando cada barramento da topologia, onde x = 1 referente ao barramento de geração central. Os atributos categóricos são referentes à classificação de estabilidade transitória, sendo um índice de estabilidade e uma etiqueta categórica separando casos estáveis e instáveis.

O método utilizado na construção do classificador de estabilidade transitória consiste na construção de um grupo de 10 redes neurais multicamadas, de forma que a função decisão do classificador considere contribuições individuais das mesmas. Cada rede neural multicamada

<sup>&</sup>lt;sup>5</sup> Controle Descentralizado de Redes Inteligentes

<sup>&</sup>lt;sup>6</sup> Disponível em: <https://archive.ics.uci.edu/ml/datasets/Electrical+Grid+ Stability+Simulated+Data+#>

tem seu número de neurônios e taxa de aprendizado arbitrados aleatoriamente, de forma que cada uma seja construída como única e posteriormente agregadas como um mesmo classificador.

Os dados de entrada da rede neural são processados pro algoritmo de análise de componente principal para redução de dimensionalidade e a saída é dada por uma estratégia de integração de votação, considerando a saída de cada uma das 10 redes neurais multicamadas construídas no modelo. Essa estratégia, segundo Zhang, Shen e Shen (2021), permite com que se obtenha melhores resultados ao se trabalhar com conjuntos de dados desbalanceados, ou seja, quando se há um volume consideravelmente maior de casos estáveis ou instáveis em relação ao oposto.

Os resultados são avaliados considerando métricas definidas, relacionando a capacidade do classificador de se obterem saídas Verdadeiro-Positivo (VP), Falso-Positivo (FP), Verdadeiro-Negativo (VN) e Falso-Negativo (FN), dadas por uma matriz denominada matriz de confusão. As métricas são dadas pelo seguinte:

- Sensibilidade: VP/(VP + FN), habilidade de reconhecer amostras positivas;
- Precisão: VP/(VP + FP), proporção de predições verdadeiras em relação ao total de amostras verdadeiras;
- F-score: 2 \* VP/(2 \* VP + FP + FN), média harmônica da sensibilidade e da taxa de precisão;
- Acurácia: VP + VN/(VP + VN + FP + FN), proporção de predições corretas do modelo em relação ao número total de amostras.

#### 1.6 RESUMO DOS TRABALHOS





Considerando quanto ao tipo de classificador utilizado nos trabalhos previamente apresentados, apenas Kalyani e Swarup (2011), Gharehpetian e Mohammadi (2009) e Amjady (2004) não utilizam de redes neurais artificiais para a tarefa de classificação, sendo SVM, CVM<sup>7</sup> e RNF<sup>8</sup>, respectivamente. A relação dos tipos observados pode ser observada na Figura 1.

Contudo, existem diversas formas de construir um classificador de estabilidade com outras técnicas de aprendizagem de máquina, se tratando de um campo de amplo e em constante desenvolvimento.

Figura 2 - Relação dos Algoritmos de Treino dos Modelos de Aprendizagem de Máquina



Tipo de Treinamento da Aplicação

Existem outras tendências na comunidade científica, como por exemplo o uso de redes neurais convolucionais (CNN<sup>9</sup>), memória de longo curto prazo (HOCHREITER; SCHMIDHU-BER, 1997) (LSTM<sup>10</sup>) e técnicas de aprendizado profundo e *Big Data*, observados em Hu et al. (2017) e Han et al. (2021). A Tabela 2 relaciona as Figuras 1 e 2.

Na Tabela 3, observa-se os tipo de avaliação de estabilidade dos trabalhos citados, bem como os níveis de segurança adotados. Os níveis de segurança de dois níveis, indicam o tratamento de saída binária (estável e instável) da avaliação, enquanto o uso de 4 níveis indica tratamento multiclasse, especificando regiões de segurança para dar mais adaptatibilidade ao sistema de avaliação de segurança. A Figura 3 permite visualizar a proporção da contagem dos tipos de estabilidade de cada trabalho

FONTE: DE AUTORIA PRÓPRIA

<sup>&</sup>lt;sup>7</sup> Core Vector Machine - Máquina de Vetor de Núcleo

<sup>&</sup>lt;sup>8</sup> Rede Neuro-Fuzzy

<sup>&</sup>lt;sup>9</sup> Convolutional Neural Networks

<sup>&</sup>lt;sup>10</sup> Long-Short Term Memory

Publicação	Classificador	Treinamento
(KALYANI; SWARUP, 2011)	SVM	Um Contra Um
(EDWARDS et al., 1996)	RNA	Retropropagação
(GHAREHPETIAN; MOHAMMADI, 2009)	CVM	Regressão
(XU et al., 2016)	RNA	Regressão
(SWARUP; CORTHIS, 2002)	RNA	Adversarial
(HUANG, 2001)	RNA	Baseada Em Consulta
(PARAMATHMA; DEVARAJ; REDDY, 2016)	RNA	Levenberg-Marquardt
(JENSEN; EL-SHARKAWI; MARKS, 2001)	RNA	Retropropagação
(AMJADY, 2004)	RNF	Regra Delta
(SUNITHA; KUMAR; ABRAHAM, 2013)	RNA	Levenberg-Marquardt
(ZHANG; SHEN; SHEN, 2021)	RNA	Retropropagação

Tabela 3 - Relação de Tipos de Estabilidade Analisada e Níveis/Estados de Segurança Adotados

Publicação	Estabilidade	Níveis
(KALYANI; SWARUP, 2011)	Transitória e de Tensão	4
(EDWARDS et al., 1996)	Transitória	2
(GHAREHPETIAN; MOHAMMADI, 2009)	de Tensão	4
(XU et al., 2016)	Transitória e de Tensão	2
(SWARUP; CORTHIS, 2002)	de Tensão	4
(HUANG, 2001)	de Tensão	2
(PARAMATHMA; DEVARAJ; REDDY, 2016)	de Tensão	2
(JENSEN; EL-SHARKAWI; MARKS, 2001)	de Tensão	2
(AMJADY, 2004)	Transitória e de Tensão	2
(SUNITHA; KUMAR; ABRAHAM, 2013)	de Tensão	2
(ZHANG; SHEN; SHEN, 2021)	de Tensão	2





Avaliação de Estabilidade

Destaca-se Kalyani e Swarup (2011) e Huang (2001) a geração de novos dados de treino para a tarefa de classificação. Quanto a modelagem da carga, destaca-se Xu et al. (2016) e Amjady (2004), que aplicam modelagem dinâmica em algumas cargas que compõem a topologia do sistema em que se aplica o estudo. Já de Jensen, El-Sharkawi e Marks (2001) e Zhang, Shen e Shen (2021), destaca-se a a aplicação e teste em sistemas elétricos com mudança de topologia.
# 2 EMBASAMENTO TEÓRICO

Neste capítulo, trata-se dos conceitos básicos utilizados para a compreensão do trabalho, partindo do problema de fluxo de carga e simulação de um sistema elétrico de potência no domínio do tempo. Disso, aponta-se o critério das áreas iguais como definição de estabilidade de ângulo do rotor e as considerações para a avaliação de segurança em sistemas elétricos de potência. Posteriormente, apresenta-se os fundamentos de redes neurais artificiais e SVM, bem como do processo de preparo dos dados que alimentam os algoritmos de reconhecimento de padrão.

## 2.1 GERAÇÃO DE DADOS POR SIMULAÇÃO

Para estudos de estabilidade, divide-se a simulação de um sistema elétrico de potência em dois aspectos: simulação em regime permanente e simulação dinâmica no domínio do tempo. Por Monticelli (1983), a primeira trata-se da determinação do estado da rede elétrica e de seus fluxos de potência, bem como certas variáveis de interesse, se tratando de uma modelagem estática delimitada por um conjunto de equações e inequações algébricas. Já a simulação dinâmica no domínio do tempo, por Kundur (1994), trata-se da avaliação do comportamento dinâmico do sistema, bem como seus transitórios eletromecânicos, sendo então regidos por um conjunto de equações algébrico-diferenciais.

A resolução do problema de fluxo de carga e do comportamento dinâmico do sistema é tida através da simulação do mesmo em dois *softwares*, Anarede e Anatem, sob licença acadêmica com o Centro de Pesquisas de Energia Elétrica pela Universidade Federal de Mato Grosso, sendo o primeiro responsável pela simulação em regime permanente e o segundo pela simulação dinâmica no domínio do tempo.

#### 2.1.1 Fluxo de Carga

De Monticelli (1983), a formulação básica do problema de fluxo de carga trata-se por estabelecer as equações referentes às leis de Kirchhoff e à parâmetros operacionais préestabelecidos da rede e de seus componentes. Para cada barramento da rede, associa-se quatro variáveis, sendo duas entradas de dados e duas incógnitas:

 $V_k$  – magnitude da tensão nodal (barra k)

 $\theta_k$  – ângulo da tensão nodal

 $P_k$  – geração líquida (geração menos carga) de potência ativa

 $Q_k$  – injeção líquida de potência reativa

Classifica-se o barramento quanto à quais variáveis são dados e quais são incógnitas. Assim, define-se três tipos de barras:

PQ – são dados  $P_k$  e  $Q_k$ , e calculados  $V_k$  e  $\theta_k$ 

PV – são dados  $P_k$  e  $V_k$ , e calculados  $Q_k$  e  $\theta_k$ 

Referência/slack/V $\theta$  – são dados  $V_k$  e  $\theta_k$ , e calculados  $P_k$  e  $Q_k$ 

As barras PQ e PV se tratam de, respectivamente, barra de carga e barra de geração. Por Monticelli (1983), a barra  $V\theta$  é adotada como referência angular do sistema e é responsável por fechar o balanço de potência, ou seja, deve alimentar as perdas de transmissão a serem calculadas pelo fluxo de carga. Ainda, existem outros tipos de barras, sendo essas PQV,  $P \in V$ , que surgem em alguns casos particulares, como quando há um barramento de tensão controlada, sendo esses fora do escopo da formulação básica do fluxo de carga (MONTICELLI, 1983).

De acordo com Monticelli (1983), o conjunto de equações do fluxo de carga partem da Primeira Lei de Kirchhoff, tratando-se de duas expressões, uma para potência ativa (2.1) e outra para potência reativa (2.2). Nessas expressões, tem-se que as potências ativas e reativas injetadas em uma barra devem ser iguais à soma dos fluxos de potência correspondentes que saem da barra através de linhas de transmissão, transformadores ou cargas acopladas no barramento. Dessa forma:

$$P_k = \sum_{m \in \Omega_k} P_{km}(V_k, V_m, \theta_k, \theta_m)$$
(2.1)

$$Q_k + Q_k^{sh}(V_k) = \sum_{m \in \Omega_k} Q_{km}(V_k, V_m, \theta_k, \theta_m)$$
(2.2)

sendo

k = 1, ...NB, sendo NB o número de barras da rede

 $\Omega_k$  – conjunto das barras vizinhas da barra k

 $V_k, V_m$  – magnitude das tensões das barras terminais do ramo k–m

 $\theta_k, \theta_m$  – ângulos das tensões das barras terminais do ramo k–m

 $P_{km}$  – fluxo de potência ativa no ramo k–m

 $Q_{km}$  – fluxo de potência reativa no ramo k–m

 $Q_k^{sh}$  – componente da injeção de potência reativa devida ao elemento *shunt* da barra k $(Q_k^{sh} = b_k^{sh}V_k^2$ , sendo  $b_k^{sh}$  a susceptância *shunt* ligada à barra k).

As restrições nas magnitudes das tensões nodais das barras PQ e os limites de injeções de potência reativa das barras PV são, de acordo com Monticelli (1983)), definidas pelas inequações (2.3) e (2.4), respectivamente:

$$V_k^{min} \le V_k \le V_k^{max} \tag{2.3}$$

$$Q_k^{min} \le Q_k \le Q_k^{max} \tag{2.4}$$

#### 2.1.2 Simulação Dinâmica no Domínio do Tempo

De Luo e Ajjarapu (2011), para capturar a resposta transitória do sistema elétrico de potência executa-se simulações no domínio do tempo. A simulação consiste em resolver, por integração numérica, o conjunto de equações algébricas e diferenciais que compõem a modelagem matemática do sistema, estas que são muitas, visto que um sistema elétrico de potência possui uma variedade de componentes estáticos e dinâmicos (LUO; AJJARAPU, 2011).

Para melhor estabilidade numérica, por Luo e Ajjarapu (2011), prefere-se a aplicação de métodos implícitos de integração numérica. O algoritmo solucionador do Anatem traz a implementação do método trapezoidal implícito, escopo deste subtópico. Considera-se a equação diferencial ordinária genérica (2.5), no qual deseja-se resolver o problema de valor inicial (PVI), com  $x = x_0$  em  $t = t_0$ :

$$\frac{dx}{dt} = f(x,t) \tag{2.5}$$

Por Kundur (1994)), a solução para  $x \text{ em } t = t_1 = t_0 + \Delta t$  deve ter sua forma integral

$$x_1 = x_0 + \int_{t_0}^{t_1} f(x, t)dt$$
(2.6)

O método trapezoidal implícito aplica a regra do trapézio, utilizando interpolação linear para integração, de acordo com a Figura 1 (KUNDUR, 1994). Dessa forma, a área integrada é aproximada por trapezoides. Por Kundur (1994), a regra do trapézio para a expressão (2.6) é definida por (2.7)

$$x_1 = x_0 + \frac{\Delta t}{2} [f(x_0, t_0) + f(x_1, t_1)]$$
(2.7)

De forma geral, dando  $x \text{ em } t = t_{n+1}$  se tem a expressão (2.8)

$$x_{n+1} = x_n + \frac{\Delta t}{2} [f(x_n, t_n) + f(x_{n+1}, t_{n+1})]$$
(2.8)

Para as análises de estabilidade em sistemas elétricos de potência, de acordo com Kundur (1994), as equações são um conjunto de equações diferenciais de primeira ordem, das quais as variáveis de estado dependem de outras variáveis de estado e não são, explicitamente, função do tempo.

# 2.2 ESTABILIDADE TRANSITÓRIA EM SISTEMAS ELÉTRICOS

Em sistemas elétricos de potência, considerando um gerador síncrono conectado a um barramento infinito, relaciona-se a potência mecânica e o ângulo do rotor. Essa relação define o estado de operação do sistema quanto à potência elétrica entregue ao sistema, de modo que a entrega de potência permaneça constante. Em caso de ocorrência de uma perturbação, uma oscilação é imposta ao ângulo do rotor e o sistema pode responder à perturbação de forma estável ou instável (KUNDUR, 1994).

A equação do movimento ou balanço (KUNDUR, 1994) é

$$\frac{2H}{\omega_0}\frac{d^2\delta}{dt^2} = P_m - P_{max}sin(\delta)$$
(2.9)

sendo as variáveis

 $P_m$  = potência mecânica de entrada, em p.u.

 $P_{max} =$  potência elétrica máxima de saída, em p.u.

H =constante de inércia, em MW·s/MVA

 $\delta=$ ângulo do rotor, em rad

 $\omega_0 =$  velocidade síncrona, em rad/s

t = tempo, em s.

Dessa expressão, a relação entre o ângulo do rotor e a potência acelerante é

$$\frac{d^2\delta}{dt^2} = \frac{\omega_0}{2H} (P_m - P_e) \tag{2.10}$$

onde

$$P_e = P_{max} sin(\delta) \tag{2.11}$$

Sendo  $P_e$  uma função não-linear de  $\delta$ , a equação pode ser resolvida multiplicando ambos os lados por  $2d\delta/dt$ 

$$\frac{d\delta}{dt}\left[\frac{d\delta}{dt}\right]^2 = \frac{\omega_0}{H}(P_m - P_e)\frac{d\delta}{dt}$$
(2.12)

e integrando

$$\left[\frac{d\delta}{dt}\right]^2 = \int \frac{\omega_0}{H} (P_m - P_e) d\delta \tag{2.13}$$

O critério de estabilidade define-se pela variação da velocidade devido à perturbação. Para operação estável, a variação do ângulo  $\delta$  deve existir dentro de limites máximo e mínimo (KUNDUR, 1994), descrevendo uma trajetória de oscilação de forma que  $d\delta/dt$  tenha valor nulo após o distúrbio (KUNDUR, 1994). Portanto

$$\int_{\delta_0}^{\delta_m} \frac{\omega_0}{H} (P_m - P_e) d\delta = 0$$
(2.14)

onde

 $\delta_0 =$ ângulo do rotor no estado de operação pré-falta

 $\delta_m =$ ângulo do rotor no estado de operação pós-falta

2.2.1 Critério das Áreas Iguais

Em Kundur (1994), considerando o intervalo entre  $\delta_0$  e  $\delta_m$ , há um ganho de energia cinética entre  $\delta_0$  e  $\delta_1$ , denominado  $E_1$ , e um outro ganho de energia cinética entre  $\delta_1$  e  $\delta_m$ , denominado  $E_2$ . O critério das áreas iguais (KUNDUR, 1994) define que o sistema retorna à estabilidade após um distúrbio se

$$E_1 = E_2 \tag{2.15}$$

sendo

$$E_1 = \int_{\delta_0}^{\delta_1} (P_m - P_e) d\delta = A_1$$
 (2.16)

e

$$E_{2} = \int_{\delta_{1}}^{\delta_{m}} (P_{m} - P_{e}) d\delta = A_{2}$$
(2.17)

Assumindo  $\delta_c$  como o valor do ângulo do rotor no instante de remoção de um distúrbio, o sistema será estável após esse distúrbio se  $\delta_c$  satisfazer o critério das áreas iguais ( $A_1 = A_2$ ) (KUNDUR, 1994). Pela Figura 4, com  $\delta_{c_1}$  e  $\delta_{c_2}$  representando valores do ângulo do rotor em tempos diferentes de remoção do distúrbio, sendo ângulos para casos estável e instável (perda de sincronismo), respectivamente, a figura abaixo mostra a trajetória do ângulo do rotor para ambos os casos (KUNDUR, 1994).



Figura 4 – Critério das Áreas Iguais para  $\delta_{c_1}$  e  $\delta_{c_2}$ 

FONTE: ADAPTADO DE (KUNDUR, 1994)

## 2.3 AVALIAÇÃO DE SEGURANÇA EM SISTEMAS ELÉTRICOS DE POTÊNCIA

Por Kundur et al. (2004), a robustez do sistema elétrico de potência relaciona-se com a capacidade do sistema em absorver distúrbios, sem ocorrência de interrupção do serviço ao consumidor, e portanto, depende das condições de operação do sistema, bem como das características do distúrbio. Com claros exemplos ao longo da história de como *blackouts* e falhas elétricas resultam em prejuízo, não só econômico, mas também em perdas de vidas (ATPUTHARAJAH; SAHA, 2009), a avaliação de segurança é essencial para a operação segura do sistema elétrico. Então, define-se que um sistema seguro atende os critérios de operação pré e pós-falta.

A avaliação de segurança, de forma mais geral, de acordo com Kundur et al. (2004), deve atender critérios de segurança relacionados a

- Sobrecarga térmica dos elementos de transmissão;
- Excursões de tensão e frequência em regime permanente;
- Queda ou aumento transitório de tensão;
- Estabilidade transitória;
- Estabilidade de pequenos sinais;

- Estabilidade de tensão;
- Estabilidade de frequência.

A avaliação de segurança dinâmica deve determinar se o sistema atende a critérios de confiança e segurança pré-definidos, dentro das janelas de tempo transitória e regime permanente (KUNDUR et al., 2004). Ao utilizar as medições do sistema elétrico em seu estado atual, realizase a avaliação de segurança dinâmica quase em tempo real, o que a literatura chama de DSA, do inglês *Dynamic Security Assessment*, online Kundur et al. (2004). As medições podem ser obtidas por métodos usuais e já instalados no sistema, como Sistemas de Supervisão e Aquisição de Dados (do inglês Supervisory Control and Data Acquisition, SCADA), PMU e monitores de distúrbio. O modelo de DSA online da Figura 5 é apresentado por Morisson, Kamwa e Glavic (2007).





FONTE: ADAPTADO DE (MORISSON; KAMWA; GLAVIC, 2007)

Os dados medidos devem alimentar um estimador de estado, que a partir das medidas, constrói o modelo do sistema, em conjunto com dados auxiliares e modelos de sistemas vizinhos à região de interesse. Com o modelo do sistema e as medidas, atribui-se um sistema inteligente a um módulo computador. Neste, encontra-se uma basee de dados referentes a simulações offline do

sistema em diversos casos de operação e contingências, bem como dados de medições anteriores, e disso, avalia-se o sistema quanto a sua segurança. O sistema inteligente deve ser capaz de inferir sobre as condições do sistema, baseando-se em sistemas especialistas responsáveis por definir as regras de segurança em seus diversos aspectos (MORISSON; KAMWA; GLAVIC, 2007).

Feita a avaliação de segurança, o sistema inteligente deve, caso necessário, ser capaz de definir a melhor rota de ações de controle. O controle é feito, então, baseando-se na árvore de decisão do sistema inteligente a partir das condições de segurança do sistema. Assim, o sistema deve permanecer em um ponto de operação dentro da região segura de operação (MORISSON; KAMWA; GLAVIC, 2007).

Considerando a complexidade do sistema interligado nacional em relação aos sistemas secundários, tais como servidores, bancos de dados e a arquitetura da rede de comunicação, existe uma série de aspectos de segurança que podem comprometer diretamente o funcionamento seguro do sistema (XU, 2020). Rajaa et al. (2020) e Lin et al. (2020) tratam da avaliação de segurança em sistemas ciber físicos de distribuição (CPDS<sup>1</sup>), para os quais o escopo da avaliação encontra-se também nos aspectos de vulnerabilidades de segurança, roteadores e outros dispositivos de rede, bancos de dados, servidores de e-mail e servidores de aplicação. Além disso, a comunicação por rede, no âmbito da geração distribuída e *smart grids*, dá vulnerabilidade cibernética também à mini e microgeração (TAHA et al., 2018). Bedi et al. (2018) traz uma revisão sobre a Internet das Coisas em sistemas elétricos de potência, detalhando o impacto da integração de aplicações com comunicação via internet, considerando as transformações da cadeia produtiva em busca de produção de energia limpa e sustentável.

#### 2.4 REDES NEURAIS ARTIFICIAIS E SVM

Uma rede neural artificial modela a arquitetura de uma rede neural natural, sendo o neurônio o componente central da comunicação entre entrada e saída. O modelo mais bem aceito é o proposto por McCulloch e Pitts (1943). Rosenblatt (1958) propõe, baseado em McCulloch e Pitts (1943), o modelo do perceptron, que é uma simplificação do neurônio natural, responsável por sinapses nervosas em organismos vivos.

Por Rosenblatt (1958), o perceptron n (Figura 6) recebe na entrada o vetor de dados  $\mathbf{x} = \{x_0, x_1, ..., x_{M-1}\}$ , que está associado a um rótulo que classifica  $\mathbf{x}$ , se tratando de treinamento supervisionado, e faz um somatório ponderado baseado no vetor de pesos  $\mathbf{w} = \{w_{n,1}, w_{n,2}, ..., w_{n,M-1}\}$ , com M sendo número de entradas na camada de entrada. A função  $\phi(.)$  é chamada de função de ativação, normalmente uma função sigmoide, logística ou tangente hiperbólica, e é responsável por disparar ou não a saída  $y_n(\mathbf{x}, \mathbf{w})$ . Ainda, o somatório possui um peso/viés  $b_n$ , do inglês *bias*, que impõe um limiar ao nível de disparo da função de

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Cyber Physical Distribution Systems



Figura 6 - Representação do Perceptron de Rosenblatt

FONTE: ADAPTADO DE (ROSENBLATT, 1958)

ativação. A expressão matemática que descreve  $y_n(\mathbf{x}, \mathbf{w})$  é

$$y_n(\mathbf{x}, \mathbf{w}) = \phi(\sum_{k=0}^{M-1} w_{n,k} x_k + b_n)$$

Ao associar *n* perceptrons em uma camada, o treinamento da rede neural é feito através da atualização dos valores de  $\mathbf{w} \in b_n$ , ilustrado pela Figura 7. Essa atualização é realizada minimizando a função custo do problema, que é definida ao comparar os resultados de saída da rede com o esperado, caracterizando um erro. Para a convergência do processo de aprendizagem, de acordo com Bishop (2006), a função custo deve então convergir para um mínimo local através do cálculo da descida do gradiente da função. Se tratando de uma única camada de neurônios, a rede neural é limitada a lidar apenas com problemas lineares, se mostrando ineficiente para não-linearidades (HAYKIN, 2009).

Quando associamos diversas camadas, tem-se uma rede perceptron multicamadas, chamada MLP<sup>2</sup>. Nessa configuração, temos as camadas de entrada e saída com uma camada escondida entre elas, que por sua vez contem um número arbitrado de camadas perceptron, ilustrado pela Figura 8 (BISHOP, 2006).

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Multilayer Perceptron



Figura 7 – Diagrama de treinamento supervisionado de uma rede neural de camada única

FONTE: ADAPTADO DE (BISHOP, 2006)

Figura 8 - Representação do MLP com duas camadas escondidas



FONTE: ADAPTADO DE (BISHOP, 2006)

Assim, pode-se dizer que a rede neural MLP mapeia uma função não-linear para um determinado conjunto de entradas e saídas que admite um erro probabilístico (BISHOP, 2006).

Neste trabalho, emprega-se o uso de configurações multicamadas de redes neurais artificiais para a tarefa de reconhecimento de padrão e também o uso de máquinas de vetores de suporte, chamadas SVM.

De acordo com Bishop (2006), o uso de SVM é empregado para separar os dados em suas respectivas classes e é de fácil visualização, baseando-se no princípio da Minimização do Risco Estrutural (SRM<sup>3</sup>) de Vapnik (1998). Num problema de classificação de saída binária, o objetivo é traçar um hiperplano que separe os dados em dois grupos, podendo ser linearmente separável ou não. O hiperplano é de dimensão igual à dimensão dos atributos de entrada e é traçado baseando-se na maximização da margem de distância entre os pontos de dados das duas classes (BISHOP, 2006). Na Figura 9, os pontos 'x' e ' $\circ$ ' representam dados genéricos como exemplo, sendo as classes X e O, e são separados por um hiperplano com uma margem *d*. O mapeamento de Sammon reduz um espaço de alta dimensão para uma dimensão menor (duas dimensões, no caso), preservando a métrica de distância entre pontos (SAMMON, 1969).

Figura 9 – Projeção de Sammon com separação linear de classes



FONTE: ADAPTADO DE (SAMMON, 1969)

Portanto, a eficiência do modelo que emprega o uso de SVM é baseada em quão bem o hiperplano separa as duas classes (HAYKIN, 2009), dependendo das características do problema os dados serem linearmente separáveis ou não. Contudo, é possível utilizar os métodos de *kernel*<sup>4</sup> para traçar um hiperplano que se aproxime da não-linearidade do problema (HAYKIN, 2009). Um método muito recorrente na literatura é o que utiliza *kernel* com função de base radial, chamado de RBF<sup>5</sup>, permitindo separação não-linear de classes, ilustrado na Figura 10

<sup>5</sup> Radial Basis Function

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> Structural Risk Minimization

<sup>&</sup>lt;sup>4</sup> Núcleo

(KALYANI; SWARUP, 2011; GHAREHPETIAN, 2008). Outras funções possíveis de *kernel*, por exemplo, são sigmoide e polinomial (HAYKIN, 2009).



Figura 10 – Projeção de Sammon com separação radial de classes

FONTE: ADAPTADO DE (SAMMON, 1969)

# 2.5 PREPARAÇÃO DOS DADOS E SELEÇÃO DE ATRIBUTOS

De acordo com Haykin (2009), é necessário que os dados sejam normalizados antes de serem utilizados para o treinamento e teste de uma máquina de aprendizado. Com a normalização, elimina-se possíveis distorções de escala, fazendo com que os dados sejam trabalhados com uma métrica comum. Os dois principais e mais comuns métodos de normalização são por escalonamento mínimo-máximo e escalonamento de estandardização. O primeiro consiste em subtrair o valor mínimo e dividir pela diferença entre o valor máximo e mínimo de determinada variável. O segundo consiste em subtrair a média e dividir pelo desvio padrão de determinada variável.

O treinamento e o teste da máquina de aprendizado devem ser feitos com conjuntos diferentes de dados. Portanto, para a fase de treinamento, é usual, de acordo com Guyon e Elisseeff (2003), escolher aleatoriamente entre 70% a 80% da coleção de dados, enquanto o restante é direcionado para a fase de testes. Após a separação, é possível utilizar algoritmos específicos de seleção para escolher as variáveis que serão utilizados durante o treinamento (HAYKIN, 2009).

Ainda, é possível separar um subconjunto dos dados de treinamento para realizar a validação cruzada. De (HASTIE; TIBSHIRANI; FRIEDMAN, 2009), tem-se que validação cruzada, do inglês *cross-validation*, é o método mais simples e usado para estimar erros de predição. Neste trabalho, o método de validação cruzada utilizado é o chamado de K-*Fold*<sup>6</sup>, que consiste em separar o conjunto de dados de treinamento em K subgrupos de mesmo tamanho e escolhe-se, aleatoriamente, um subgrupo. Esse subgrupo é utilizado para testar o preditor treinado por K - 1 subgrupos e o processo se repete para todos os subgrupos (KOHAVI, 2001). Os métodos de validação cruzada, por testar o preditor em múltiplos dados de teste, permite que o modelo tenha uma maior capacidade de generalização (BISHOP, 2006). De Haykin (2009), tem-se a indicação de 25% da coleção de dados serem utilizados para a validação cruzada.

#### Figura 11 - Divisão da coleção de dados para treinamento e teste



Coleção de Dados

#### FONTE: ADAPTADO DE (HAYKIN, 2009)

O propósito dos algoritmos de seleção de atributos é a redução de dimensionalidade. Dado um vetor de dados *M*-dimensional que representa um processo, o modelo de redução se dá ao escolher um subgrupo desse vetor com dimensão inferior a *M* que satisfaça um critério escolhido de forma arbitrária . Normalmente o critério de representatividade para classificadores é tal que minimize o erro de classificação, sendo essa a função objetivo do problema de redução de dimensionalidade, filtrando os atributos que levam a erro de classificação ou que são irrelevantes, inconclusivos e muitas vezes redundantes (RÜCKSTIEB; OSENDORFER; SMAGT, 2011). O uso de métodos de seleção de atributos é preferível em relação ao uso de transformações para a classificação da estabilidade do sistema elétrico de potência, uma vez que as medidas e os significados dos dados são relevantes ao modelo de aplicação (RÜCKSTIEB; OSENDORFER; SMAGT, 2011).

Podemos dividir os algoritmos de seleção de atributos em duas principais categorias: métodos filtro e métodos *wrapper*<sup>7</sup> (KOHAVI; JOHN, 1997). A abordagem filtro avalia as características da coleção de dados de forma genérica, selecionando os atributos sem considerar o algoritmo de aprendizado a ser aplicado (SÀNCHEZ-MARO; ALONSO-BETANZOS; TOMBILLA-SANROMÀN, 2007). Por outro lado, a abordagem *wrapper* leva em consideração a performance do algoritmo de aprendizado escolhido e permite diferentes combinações dos dados, sendo então o método mais otimizado (KOHAVI; JOHN, 1997).

De acordo com Theodoridis e Koutroumbas (2003), a seleção sequencial consiste na combinação de uma função objetivo, que é o critério utilizado para a seleção, e de algoritmos de busca sequencial, que escolhe as variáveis com base no critério definido a medida que avança a sequência. O método possui duas variações baseadas no sentido da busca do algoritmo. Quando dizemos que o algoritmo busca "para frente", se trata do caso em que as variáveis são alocadas a um vetor-candidato inicialmente vazio enquanto a adição não piore o critério e é chamado de Seleção Sequencial Para Frente, denominado SFS, do inglês *Sequential Forward Selection*. Se o algoritmo busca "para trás", se trata do caso em que as variáveis são removidas de um vetor-candidato completo até que a remoção melhore o critério e é chamado de Seleção Sequencial Para Trás, denominado SBS, do inglês *Sequential Backward Selection* (BISHOP, 2006).

Guyon e Elisseeff (2003) propõe um método *wrapper* de seleção baseado em seleção direcionada para trás, chamado Eliminação Recursiva de Atributos, do inglês *Recursive Feature Elimination* (RFE). O método constrói um modelo baseado em todo um conjunto de preditores, calcula a pontuação de importância de cada preditor e a partir disso, remove o preditor dito de menor importância (menor pontuação de importância). Assim, o modelo de construção do preditor e os parâmetros relacionados ao método, como tamanho do conjunto a ser escolhido pelo método e o número de preditores a ser removido por vez, são variáveis que influenciam a eficiência do procedimento (GUYON; ELISSEEFF, 2003). Este método é utilizado na proposta de aplicação deste trabalho utilizando um estimador baseado em SVM de *kernel* linear.

<sup>&</sup>lt;sup>7</sup> Sub-rotinas que aplicadas em bibliotecas de empacotamento para uso no mesmo preditor

## 3 PROPOSTA DE APLICAÇÃO

Neste capítulo, apresenta-se o método abordado para a aplicação de redes neurais artificiais e SVM na tarefa de classificação do sistema elétrico smulado. A metodologia traz a aplicação dos softwares Anarede e Anatem para simulação de um sistema elétrico de potência de 34 barramentos, sujeito a uma série de contingências para a geração do conjunto de dados de treino e teste dos algoritmos de classificação. Posteriormente, detalha-se a modelagem destes algoritmos, explicitando a seleção de seus respectivos parâmetros.

## 3.1 METODOLOGIA

O método proposto traz a aplicação dos *softwares* Anarede e Anatem para simulações de um sistema elétrico de potência. Deseja-se construir um classificador baseado em máquinas de aprendizado na linguagem Python, que seja capaz de pré-classificar o sistema quanto a sua estabilidade transitória, observando como dados de entrada atributos especificos fornecidos pelos gráficos do Anatem.

O Anarede é alimentado com dados do sistema elétrico de potência em estudo, que resolve o fluxo de potência. A partir disso, o Anatem é utilizado para a simulação dinâmica do sistema em cenários de contingência, gerando arquivos que possuem dados no domínio do tempo das variáveis de interesse do problema. Com os dados gerados, investiga-se as variáveis de interesse, de forma a avaliar a relevância das mesmas na classificação da estabilidade de ângulo do rotor do sistema simulado.

O papel do classificador é realizar a tarefa de reconhecer padrões estáveis e instáveis das simulações, através de treinamento supervisionado. Portanto, cada caso simulado deve carregar uma etiqueta que represente o respectivo caso de estabilidade, tornando-se necessário analisar os dados de simulação previamente. De (SILVA, 2019), avalia-se a estabilidade transitória ao avaliar os dados de gráfico do ângulo dos geradores em cada caso, observando se há eventual perda do sincronismo após o distúrbio.

#### 3.1.1 Especificações de Hardware e Software Utilizados

Os *softwares* do CEPEL, Plot, EditCEPEL, Anarede e Anatem, foram utilizados em suas versões 6.1, 1.4.24, 11.2.1 e 11.6.0, respectivamente, sob licença acadêmica da UFMT. As simulações e aplicações apresentadas neste trabalho foram executadas em um computador com CPU Intel<sup>®</sup> Core<sup>™</sup> i5-7200U 2.5 GHz, com 8GB de memória RAM, GPU NVIDIA<sup>®</sup> GeForce<sup>®</sup> 940MX com 2GB de memória RAM dedicada e sistema operacional Microsoft<sup>®</sup> Windows<sup>™</sup> 10 Home com arquitetura baseada em 64 bits.

Os algoritmos da proposta de aplicação foram programados em linguagem Python na versão 3.9.13, através do ambiente integral de desenvolvimento Jupyter Notebook. O processamento dos dados de simulação foram feitas utilizando as bibliotecas Numpy, Pandas e Matplotlib. Para a modelagem, treinamento e teste de máquinas de aprendizagem e para a seleção de atributos, foram utilizadas as bibliotecas Scikit-learn e TensorFlow com a Interface de Programação de Aplicativos (API) Keras. As bibliotecas e APIs utilizadas na programação são de responsabilidade de seus respectivos donos e foram apenas utilizadas para fins acadêmicos, relacionados a este trabalho, sob licença de software livre em suas versões mais atuais até 18/11/2022.

## 3.2 SIMULAÇÃO EM REGIME PERMANENTE NO ANAREDE

O estudo é realizado num sistema elétrico de potência de 34 barramentos, baseado em um sistema real, 43 linhas de transmissão, 14 transformadores e 8 barramentos de geração, representado pela figura x. Os níveis de tensão na transmissão são 750, 500 e 345 kV e todos os geradores trabalham a 20kV em 60Hz. O sistema engloba parte da região Sul-Sudeste do Brasil, baseando-se em um sistema real, e o barramento 26 representa o equivalente de um sistema de grande porte. Os dados de barras e linhas e as constantes utilizadas na simulação em regime permanente são disponibilizadas no Apêndice A.

Figura 12 – Representação do Sistema Elétrico de Potência - 34 Barras Brasileiro, Sul-Sudeste<sup>1</sup>



Disponível em: https://sites.google.com/site/powersystemdata/brazilian-data/ brazilian-34-bus

#### 3.2.1 Padrões de Carga e Fluxo de Potência Continuado

Baseando-se em trabalhos como (CHAN et al., 1995) e (KALYANI; SWARUP, 2011), para quais se faz necessário criar cenários de carga dentro de um universo de carga e geração de energia, propõe-se a aplicação da ferramenta do Anarede em que se define configurações de progressão de carga. De acordo com CEPEL (2019), seleciona-se as barras de carga em que se deseja a progressão, definindo percentuais de potência ativa e potência reativa. A partir desses percentuais, ao executar o fluxo de potência continuado, o programa, de forma sucessiva, simula o fluxo de potência obedecendo a progressão definida como padrão de carga, armazenando os casos em um único arquivo histórico (CEPEL, 2019).

São propostos de forma arbitrária cinco cenários de progressão de carga ativa e reativa nas barras de carga do sistema, com modelagem estática de carga e sem mudanças na topologia, tendo como caso base um cenário de carga média. Cada cenário apresenta um conjunto diferente de barras selecionadas para a progressão de potência ativa, permanecendo as mesmas barras para o incremento de potência reativa. A Tabela 4 detalha os padrões de carga em cada cenário, indicando os barramentos em que houveram incremento de potência ativa, o incremento percentual para cada tipo de incremento, o número de casos convergidos e a carga total adicional. Ao todo, tem-se 142 simulações em regime permanente, representando os pontos de operação do sistema elétrico.

Caso	Barras de Inc.	Barras de Inc.	Inc. P	Inc. Q	Nº. Simulações
	de Potência Ativa	de Potência Reativa	(%)	(%)	
А	17, 19, 21-23	23, 29	2,4	1,6	37
В	25, 29	23, 29	0,6	1,6	23
С	19, 23, 29	23, 29	1,5	1,6	20
D	17, 19, 21-23	23, 29	1,8	1,6	31
E	19, 25, 29	23, 29	1,2	1,6	17
F	19, 23, 29	23, 29	1,9	1,6	16

Tabela 4 – Caracterização de Progressão Automática de Carga

O fluxo de potência continuado foi executado com os controles QLIM (Limite de Geração Reativa), VLIM (Limite de tensão) e PARM (Método Parametrizado) definidos no manual do Anarede, baseando-se em Francisco (2005), obedecendo aos limites de tensão de  $\pm 5\%$ , com o balanço de potência ativa feito pela barra de referência. Os limites de geração reativa e as constantes relativas ao fluxo de potência continuado são encontrados no Apêndice A.

# 3.3 SIMULAÇÃO NO DOMÍNIO DO TEMPO NO ANATEM

A simulação dinâmica do sistema utiliza do arquivo histórico gerado pelo fluxo de potência continuado no Anarede para resolver as equações algébrico-diferenciais que descrevem o comportamento dinâmico do sistema, através do método trapezoidal implícito. As máquinas geradoras foram modeladas como máquinas síncronas de polos salientes assumindo potência

mecânica de entrada constante, com dados definidos de curvas de saturação e controles de tensão e velocidade associados, sendo desprezados os erros provenientes destes controles. As cargas são consideradas estáticas e não contempla na simulação dispositivos FACTS, linhas HVDC ou outros elos de corrente contínua.

De Silva (2018), tem-se que são variáveis de interesse para a análise da estabilidade transitória, relacionadas aos geradores, o ângulo de tensão interna, as potências ativa, reativa, acelerante e mecânica e a frequência elétrica. Baseando-se em Edwards *et al.* (1996), Kalyani *et al.* (2011), Zhang *et al.* (2016) e El-Sharkawi *et al.* (2001), nos quais se utiliza de máquinas de aprendizado para a avaliação da estabilidade transitória, propõe-se então como variáveis de interesse as seguintes grandezas:

- Potência ativa total gerada na barra CA, em MW (variável de plotagem PGER no Anatem);
- Potência reativa total gerada na barra CA, em MVar (variável de plotagem QGER no Anatem);
- Módulo da tensão da barra CA, em p.u. (variável de plotagem VOLT no Anatem);
- Ângulo do rotor do gerador em relação à referencia, em graus (variável de plotagem DELT no Anatem).

O processo de simulação é feito através da função Análise de Contingências no Anatem, executando, para cada caso de fluxo de potência continuado em cada caso de progresso de carga, uma série de contingências definidas. Tais contingências são definidas dentro de uma lista de contingências, se tratando de uma falta trifásica em linha de transmissão para cada linha do sistema. As faltas são simuladas em 0,1s de simulação, tendo duração de 12 ciclos (0,2s), com remoção da linha de ocorrência do evento em 0,3s. Contudo, havendo linhas de transmissão com compensação por capacitor em série, o evento para tais linhas foi dividido em dois casos distintos, sendo esses uma falta no barramento inicial da linha e outra no barramento final da linha. Tal manobra é devida a uma limitação de modelo do Anatem, de acordo com as características de tal configuração presentes em Akmaz *et al.* (2017), onde indica a modelagem considerando os efeitos da frequência na linha a partir da teoria de ondas viajantes (JIA, 2017).

A simulação tem como objetivo simular a atuação da proteção após 200ms da ocorrência do evento (AYODELE *et al.*, 2011), removendo a linha afetada ao mesmo tempo que se remove a falta. A lista de contingência possui ao todo 47 eventos, sendo 35 eventos de falta trifásica em linha de transmissão CA e 12 de falta trifásica em barramento CA. Cada simulação tem 20s de duração, passo de integração de 0,003s e frequência de impressão de 13 passos de integração, tendo como saídas dois arquivos de texto com registros referentes ao processo de simulação e um arquivo para plotagem no formato .PLT, onde consta impressos os gráficos das variáveis de interesse no domínio do tempo. Os dados referentes às simulações no domínio do tempo se encontram nos Apêndices B, C, D e E, constando parâmetros da simulação do Anatem, curvas

de saturação e modelos de máquina utilizados, reguladores de tensão e velocidade e a lista de contingências modeladas.

#### 3.3.1 Identificação das Máquinas e Controles

Os controles são modelados através do comando DCDU no Anatem, que define controladores definidos pelo usuário. Cada grupo gerador possui um modelo de regulador de tensão e de regulador de velocidade da máquina associados. A tabela 5 traz uma descrição das barras em questão, sendo tipo, número de unidades no grupo gerador, modelo de máquina de polos salientes associado e os modelos de reguladores, sendo os parâmetros de reguladores disponíveis no Apêndice D. Constam no Apêndice C os parâmetros de modelagem das máquinas síncronas de polos salientes e respectivas curvas de saturação.

Barramento	Tipo	Und.	Modelo associado	Id. Regulador	Id. Regulador
				de Tensão	de Velocidade
01	PV	2	UHE Itaipu	RT_ITAIPU01	RV_ITAIPU01
26	PV	6	UHE Itaipu	RT_EQUV-DIN	RV_EQUV-DIN
31	PV	4	UHE Segredo	RT_SSANTG31	RV_SSANTG31
32	PV	4	UHE Segredo	RT_SEGRED32	RV_SEGRED32
33	PV	4	UHE Gov. Bento Munhoz	RT_GBM—33	RV_GBM—33
34	Ref	1	UHE Segredo	RT_ITA—34	RV_ITA—34
35	PV	2	UHE Itaipu	RT_ITAIPU35	RV_ITAIPU35
36	PV	2	UHE Itaipu	RT_ITAIPU36	RV_ITAIPU36

Tabela 5 – Caracterização dos Grupos Geradores

#### 3.3.2 Dados Gerados

Ao todo, obteve-se 6674 simulações dinâmicas diferentes, das quais é necessário analisar a estabilidade transitória do sistema. Na Figura 12, de acordo com Kundur (1994), tem-se para um caso estável a variável de plotagem DELT da barra 1. O caso se trata da aplicação da falta na linha 2-3, para a configuração inicial de carga e geração no caso A. Nas figuras abaixo, tem-se, para situações estável e instável, as variáveis de saída. Os casos instáveis representam uma nova falta para a mesma situação de carga e geração. Atenta-se para a duração de ambas simulações, tal que o caso instável é simulado no Anatem por menos de 3s, enquanto o caso estável possui o tempo de 20s programados na simulação. Essa característica serve então como um filtro inicial da estabilidade, permitindo reconhecer a perda de sincronismo do sistema facilmente.





Figura 14 – Gráfico do ângulo do rotor das máquinas síncronas em relação à referência - caso instável



A abordagem utilizada não considera descartável os eventos em que o Anatem, por limitações do algoritmo em suas conções básicas utilizadas, falha em convergir. Esses casos são classificados como instabillidades do sistema.

#### 3.3.3 Preparo dos Dados Gerados

A leitura dos arquivos de plotagem é feita através de uma rotina de processamento, que deve reestruturar os dados para um formato padronizado (GÉRON, 2017), visto que os arquivos são configurados para serem lidos no programa EditCepel (CEPEL). O primeiro passo, então, é o estudo e análise dos dados de plotagem, a fim de estabelecer a forma de tratamento das informações.

Os dados são organizados, inicialmente, em uma única variável de programa. Analisando



Figura 15 - Gráfico das potências ativas geradas - caso estável





FONTE: DE AUTORIA PRÓPRIA

a estrutura do arquivo, são ao todo 31 curvas para cada simulação, sendo 7 variáveis DELT (não considerada no barramento 34, visto que é a referência angular), 8 variáveis PGER, 8 variáveis QGER e 8 variáveis VOLT. Deseja-se organizar os dados em uma variável de programa para cada conjunto de variáveis, contendo os dados referentes à cada máquina para cada variável.

Define-se como critério de estabilidade a convergência ou não da simulação no seu período total, identificando os casos instáveis através da quantidade de pontos do arquivo. Como tal critério não é capaz de assegurar que os casos tido como estáveis sejam estáveis de fato, o classificador servirá para filtrar os casos que deveriam ser analisados com mais rigor por métodos de integração numérica, podendo ser tratado, assim, como um pré-classificador. Durante a reestruturação dos dados, cria-se o vetor que carrega os rótulos de estabilidade, definindo o valor 0 para casos estáveis e 1 para casos instáveis. Além disso, não se incluiu no processamento qualquer etiqueta que possa sinalizar qual o evento que ocorre em cada caso, sendo essa uma



Figura 17 – Gráfico das potências reativas geradas - caso estável

Figura 18 – Gráfico das potências reativas geradas - caso instável



informação inacessível para este trabalho.

Contudo, trabalhar com todo o período de simulação implica processar todos os pontos dos 20s de simulação (517 pontos para cada variável, caso contemple o período total simulado), o que torna qualquer processamento demorado e com alta demanda de memória RAM, visto a quantidade de simulações necessárias para construir a base de dados. Baseando-se em Hastie *et al.* (2001), propõe-se então o uso de informações estatísticas de cada plot, sendo essas valor máximo e valor mínimo. Isso se deve à semelhança entre modelos de aprendizagem de máquina e modelos estatísticos de inferência (HASTIE *et al.*, 2001; LARSON, 1969). A medida de tais valores é possível de se obter para um sistema real, exceto para o ângulo do rotor da máquina, sendo necessário estimar o valor através do processamento de medidas sincrofasoriais (HEIDARY *et al.*, 2014; GHAREHMANI *et al.*, 2008). Em uma aplicação real, o que deve ser feito é a medição de valores das variáveis na janela de tempo de ocorrência do evento de contingência, como é observado em Edwards *et al.* (1996), Kalyani *et al.* (2011), Zhang *et al.* (2016) e El-Sharkawi *et* 



Figura 19 - Gráfico do módulo das tensões nas barras de geração- caso estável

Figura 20 - Gráfico do módulo das tensões nas barras de geração - caso instável



FONTE: DE AUTORIA PRÓPRIA

al. (2001).

Os dados são separados em diferentes tabelas, sendo cada uma referente à uma variável do Anatem. Nelas consta indexados os valores máximo e mínimo para cada máquina da variável referida para cada caso de simulação do Anatem, exceto o valor para a variável DELT na barra de referência. Uma outra planilha contém os rótulos de estabilidade definidos no processamento. Posteriormente, os dados são agrupados máquina a máquina, criando 8 conjuntos de variáveis.

Organizados, os dados estão prontos para a aplicação de métodos de seleção de atributos e de normalização e, posteriormente, para o treinamento e teste da SVM e da rede neural artificial.

Caso	Nº. Eventos Estáveis	Nº. Eventos Instáveis	Nº. Eventos
А	878	837	1715
В	546	521	1067
С	474	452	926
D	735	702	1437
Е	403	384	787
F	379	362	741
Total	3415	3259	6674

Tabela 6 - Caracterização dos Eventos Processados de Acordo com o Critério de Estabilidade

Tabela 7 – Caracterização dos Conjuntos de Variáveis de Alimentação dos Métodos de Aprendizagem de Máquina

Conjuto	Integrantes do Conjunto		
MQ1	[D1max, D1min, PG1max, PG1min, QG1max, QG1min, VM1max, VM1min]		
MQ36	[D36max, D36min, PG36max, PG36min, QG36max, QG36min, VM36max, VM36min]		
MQ35	[D35max, D35min, PG35max, PG35min, QG35max, QG35min, VM35max, VM35min]		
MQ34	[PG34max, PG34min, QG34max, QG34min, VM34max, VM34min]		
MQ33	[D33max, D33min, PG33max, PG33min, QG33max, QG33min, VM33max, VM33min]		
MQ32	[D32max, D32min, PG32max, PG32min, QG32max, QG32min, VM32max, VM32min]		
MQ31	[D31max, D31min, PG31max, PG31min, QG31max, QG31min, VM31max, VM31min]		
MQ26	[D26max, D26min, PG26max, PG26min, QG26max, QG26min, VM26max, VM26min]		

Organiza-se 8 conjuntos de variáveis para o treinamento e teste do classificador, sendo esses definidos de acordo com a tabela 7. Cada conjunto representa o agrupamento das variáveis de uma mesma máquina geradora, sendo MQ34 o grupo da barra de referência. No processo de treino e teste do classificador, os dados de entrada são normalizados com estandardização por escalonamento, ao subtrair a média do valor da entrada e dividir o valor pelo desvio padrão da variável.

## 3.4 MODELAGEM DOS ALGORITMOS DE APRENDIZAGEM

A construção do modelo de máquina de aprendizagem neste trabalho é dividido em três partes: a construção de um estimador baseado em SVM (GÉRON, 2017), a seleção de atributos por eliminação recursiva de atributos (GUYON *et al.*, 2002), baseando-se no estimador construído e a modelagem da rede neural artificial. A escolha do estimador justifica-se, de acordo com (HAYKIN, 2011), pela característica da tarefa, visto que se trata de um classificador de saída binária treinado de forma supervisionada.

A programação em Python segue como referência sua documentação/manual (ROS-SUM, 1995), bem como a das bibliotecas utilizadas na construção do programa, sendo Pandas (MCKINNEY et al., 2010), NumPy (HARRIS et al., 2020), Scikit-learn (PEDREGOSA, 2011), TensorFlow (MARTIN, 2015) e da API Keras (CHOLLET, 2015) O código utilizado para ambos SVM e RNA estão disponiveis no Apêndice F.

#### 3.4.1 Seleção dos Parâmetros da SVM

De Bonesso (2013), tem-se a necessidade de estimar parâmetros ótimos de configuração para a modelagem da SVM. De acordo com (HASTIE, 2001), os principais parâmetros do modelo são o *kernel*, que define a forma da fronteira de decisão, o fator de penalidade C, que é o parâmetro de regularização da borda de decisão do classificador. Inicialmente, constrói-se a SVM com *kernel* linear, verificando se as variáveis do problema de classificação são linearmente separáveis ou não (VAPNIK, 1996).

Partindo da hipótese em que é possível separar linearmente as variáveis, pela utilização do *kernel* linear, o parâmetro de regularização C deve ser otimizado, visto que influencia a capacidade de generalização do estimador (HASTIE, 2001). Para tal, baseando-se em (HSU *et al.*, 2008), aplica-se um teste de validação cruzada para um intervalo de valores de C, definido em escala logarítmica num intervalo entre  $10^{-3}$  e 10. Para definir se o problema é linearmente separável, implementa-se o método de busca em rede disponível na biblioteca Sci-kit Learn, denominado *GridSearchCV* para otimização do parâmetro C. De acordo com a documentação da biblioteca, o método, baseado em testes de validação cruzada, permite encontrar um valor ótimo para o estimador de acordo com a entrada de dados utilizada para treino. Em caso de um estimador de *kernel* linear, a convergência do algoritmo confirma a hipótese inicial (VAPNIK, 1996).

#### 3.4.1.1 Seleção de Atributos

Aplica-se o método de eliminação recursiva de atributos com validação cruzada (RFECV) por *Stratified K-Fold* para a redução de dimensionalidade do problema. Dessa forma, o algoritmo constrói um ranking com as variáveis de acordo com a pontuação de importância de cada variável. O número de variáveis selecionadas pelo método depende, principalmente, do número de dobras do método de validação cruzada, do número de eliminações de variáveis em cada iteração da função e do parâmetro de regularização C do estimador (GUYON *et al.*, 2002). Assim, o algoritmo de pontuação de validação cruzada é responsável por definir os parâmetros número de dobras e C e define-se o número de variáveis eliminadas por iteração em 1.

A implementação do algoritmo RFECV é integrada na biblioteca Scikit-learn, se tratando de funções pré-definidas, sendo necessário apenas a definição de um estimador e do método de validação cruzada. A saída utilizada do algoritmo é o ranking de variáveis de acordo com a pontuação de importância, proveniente da validação cruzada. Com isso, é possível filtrar os atributos de entrada que serão utilizados para o treino e teste dos modelos de aprendizagem de máquina

#### 3.4.2 Máquina de Vetores de Suporte

Define-se uma função em Python que deve treinar e testar a SVM de *kernel* linear, utilizando um intervalo de valores de C de acordo com o selecionado pelo método de validação

cruzada. O treinamento e teste é feito pelas funções integradas da biblioteca Scikit-learn. A partir dos dados resultantes, analisa-se quanto à acurácia de classificação os resultados do classificador SVM binário.

## 3.4.3 Rede Neural Artificial

O modelo de rede neural artificial utilizado é o da API *Sequential*, na biblioteca Keras, definido na documentação do programa como uma pilha linear de camadas de neurônios artificiais, como em Zhang *et al.* (2021), permitindo modelar uma rede neural artificial multicamadas. Através desse modelo, é possível definir as características de cada camada que compõe a rede neural.

Se tratando de um classificador binário, a camada de saída deve conter apenas um neurônio, que deve ser ativado ou não, dependendo de como a rede neural é treinada e testada e da sua função de ativação. Na camada de entrada, o número de entradas é igual ao tamanho do vetor de entrada para o caso que deve ser avaliado (HAYKIN, 2006). Ao compilar a rede neural, define-se os parâmetros de algoritmo de cálculo de perda, algoritmo de otimização e a métrica de avaliação.

Baseando-se em (ARTEAGA *et al.*, 2019), o cálculo da perda é pelo método da entropia cruzada binária, também chamado de perda logarítmica. O método é específico para casos em que o intervalo de saída do preditor é entre 0 e 1 (BISHOP, 2011). Para o cálculo de descida do gradiente na atualização dos pesos, utiliza-se o otimizador SGD, do inglês *Stochastic Gradient Descent*, que avalia o gradiente de forma aleatória (BOTTOU; LÉON, 2004). Avalia-se o desempenho da rede neural apenas com acurácia como métrica.

Arbitra-se 30 épocas para o treinamento da rede neural artificial, utilizando 25% dos dados de treino para a validação cruzada; numericamente, são utilizados 3504 dados para treinamento e 1168 para validação cruzada do treinamento, restando 2002 para teste. Propõe-se uma configuração de uma camada escondida com 64 neurônios. Os mesmos conjuntos de dados utilizados para a SVM devem ser utilizados para o treinamento e teste das redes neurais.

#### 4 RESULTADOS

## 4.1 OTIMIZAÇÃO DO PARÂMETRO C

Através do método de busca em rede para o parâmetro de regularização C em um estimador linear, otimiza-se o valor do mesmo para cada conjunto de dados. A convergência da função *GridSearchCV* num estimador SVM de *kernel* linear indica que os dados podem ser linearmente separados. A tabela 8 mostra os valores escolhidos pelo método utilizado.

Conjunto	C
MQ1	10
MQ36	10
MQ35	10
MQ34	10
MQ33	10
MQ32	10
MQ31	1
MQ26	1

Tabela 8 – Parâmetros C Selecionados por Busca em Rede para Cada Conjunto

Um fator importante a se considerar é que, por se tratar de um sistema simulado, o comportamento de máquinas com a mesma modelagem matemática, é esperada semelhança nos resultados para alguns geradores.

# 4.2 SELEÇÃO DE DADOS POR ELIMINAÇÃO RECURSIVA DE ATRIBUTOS COM VALIDAÇÃO CRUZADA (*RFECV*)

De Guyon e Elisseeff (2003), aplica-se eliminação recursiva de atributos baseando-se em validação cruzada, de forma a otimizar a acurácia do classificador ao eliminar-se atributos menos relevantes para a classificação de estabilidade. Neste trabalho, utiliza-se o método RFECV da biblioteca Scikit-learn para os valores do parâmetro de regularização C escolhidos pela busca em *grid*. O número de dobras é arbitrado em 2, mantendo um baixo custo computacional (GUYON; ELISSEEFF, 2003). Cada iteração do método deve remover um atributo, restando apenas os mais significativos para a predição. A tabela 9 indica os atributos selecionados para cada conjunto de dados.

Um fator importante a se considerar é que, por se tratar de um sistema simulado, o comportamento de máquinas com a mesma modelagem matemática, é esperada semelhança nos resultados para alguns geradores.

Conjunto	Atributos
MQ1	[D1max, D1min, PG1min, VM1max]
MQ36	[D36max, D36min, PG36max, PG36min, QG36max, VM36max, VM36min]
MQ35	[D35max, D35min, PG35max, PG35min, VM35max, VM35min]
MQ34	[PG34max, PG34min, QG34min, VM34max, VM34min]
MQ33	[D33max, D33min, PG33max, PG33min, QG33max, QG33min, VM33max]
MQ32	[D32min, PG32min, QG32max, VM32max, VM32min]
MQ31	[D31min, PG31min, QG31max, QG31min]
MQ26	[D26min, PG26min, QG26min, VM26max, VM26min]

Tabela 9 – Atributos Selecionados por Eliminação Recursiva de Atributos

Outra análise a ser ponderada, é a relevância de tanto valores mínimos quanto máximos para os ângulos, explicitando as excursões do ângulo do rotor dos geradores (KUNDUR, 1994).

# 4.3 PRÉ-CLASSIFICADOR BASEADO EM MÁQUINA DE VETORES DE SUPORTE

O estimador baseado em SVM de *kernel* linear baseia-se em 70% da coleção de dados para o treinamento, e o restante para teste. A tabela 10 apresenta os resultados de treinamento e teste coletados no trabalho.

Conjunto	Acurácia Teste	Acurácia Treino
MQ1	96,96%	97,50%
MQ36	97,20%	97,17%
MQ35	97,35%	97,69%
MQ34	84,72%	84,74%
MQ33	91,56%	92,06%
MQ32	91,41%	91,91%
MQ31	93,61%	94,33%
MQ26	98,95%	98,99%

Tabela 10 – Acurácia de Teste e Treino da SVM

## 4.3.1 RFECV e SVM

O estimador baseado em SVM de *kernel* linear, com aplicação do método de eliminação recursiva de atributos, baseia-se em 70% da coleção de dados para o treinamento, e o restante para teste. A tabela 11 apresenta os resultados de treinamento e teste coletados no trabalho. A redução no número de atributos permite amenizar o custo computacional do processo de treino e teste da SVM, além de melhorar, de forma geral, o desempenho do classificador (GUYON; ELISSEEFF, 2003).

Conjuntos	Acurácia Teste	Acurácia Treino
MQ1	99,64%	99,80%
MQ36	99,74%	99,55%
MQ35	99,70%	99,40%
MQ34	94,86%	93,31%
MQ33	99,79%	99,65%
MQ32	99,79%	99,90%
MQ31	100,00%	99,85%
MQ26	99,64%	99,60%

Tabela 11 – Precisões de Teste e Treino da Máquina de Vetores de Suporte por Eliminação Recursiva de Atributos com Validação Cruzada

## 4.4 PRÉ-CLASSIFICADOR BASEADO EM REDES NEURAIS ARTIFICIAIS

A construção do modelo de rede neural artificial é feita considerando recomendações das próprias documentações da biblioteca Tensorflow (MARTIN, 2015) e da API Keras (CHOLLET, 2015), sendo adotados os parâmetros de acordo com a tabela 12.

Parâmetro	Definido como
Função Custo	Entropria Cruzada/Log Loss <sup>1</sup>
Otimizador	Gradiente Estocástico (SGD <sup>2</sup> )
Função de Ativação (Entrada)	Retificada Linear (ReLU <sup>3</sup> )
Função de Ativação (Saída)	Sigmoide
Épocas	30

Tabela 12 – Parâmetros da Rede Neural Artificial

Figura 21 - Funções de Ativação



FONTE: ADAPTADO DE (HAYKIN, 2009)

A tabela 13 mostra os resultados de teste e treino para a RNA. Durante o treino da rede neural, aplica-se teste de validação cruzada com parte dos dados de treino, de 25% dos dados de teste, representando 17,5% do conjunto total de dados.

<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> Perda Logarítmica

<sup>&</sup>lt;sup>2</sup> Stochastic Gradient Descent - Método do Gradiente Estocástico

<sup>&</sup>lt;sup>3</sup> Rectified Linear Unit - Unidade Linear Retificada

Conjuntos	Acurácia Teste	Acurácia Treino
MQ1	97,86%	98,05%
MQ36	97,71%	97,55%
MQ35	98,27%	97,25%
MQ34	85,93%	87,22%
MQ33	86,41%	86,52%
MQ32	94,33%	93,91%
MQ31	95,85%	95,81%
MQ26	99,21%	99,65%

Tabela 13 - Acurácia de Teste e Treino da RNA

## 4.4.1 RFECV em RNA

Os mesmos conjuntos de dados selecionados com o algoritmo de eliminação recursiva de atributos para a SVM são utilizados para teste e treino da rede neural descrita previamente. A tabela 14 explicita os resultados obtidos.

Conjuntos	Acurácia Teste	Acurácia Treino
MQ1	97,90%	97,65%
MQ36	97,94%	98,25%
MQ35	97,90%	98,00%
MQ34	84,71%	85,37%
MQ33	86,32%	86,62%
MQ32	95,53%	95,71%
MQ31	95,31%	94,41%
MQ26	99,12%	99,50%

Tabela 14 - Resultados da RNA com Eliminação Recursiva de Atributos por Validação Cruzada

## 4.5 COMPARAÇÃO DOS RESULTADOS

Considerando o modelo SVM, sem e com eliminação de recursos via RFECV, a Figura 20 deixa visível a melhoria do modelo com RFE aplicada, como esperado de acordo com (ZHANG; SHEN; SHEN, 2021). Para a RNA, na Figura 21, essa alteração foi menos significativa e chegou a piorar alguns resultados. Um dos motivos de tal efeito é o fato que o método RFE utiliza um classificador SVM para realizar a seleção dos atributos, sendo o mesmo tipo utilizado no classificador SVM em si (ZHANG; SHEN; SHEN, 2021).

Pela acurácia observada, a máquina ligada ao barramento de referência (MQ34) possui os atributos menos representativos quanto à instabilidade do sistema elétrico estudado de acordo com o modelo, sendo de 84,72% em teste. Contudo, ao aplicar seleção de atributos, eliminou-se os piores candidatos de forma que a acurácia sobe cerca de 10%. Para a máquina conectada ao barramento 31 (MQ31), observa-se a acurácia de teste de 100% para a tarefa de classificação, se tornando o subconjunto de maior representatividade da instabilidade do sistema.



#### Figura 22 - Comparação das SVM Com e Sem Seleção de Atributos









Considerando a comparação com SVM e RNA, pela Figura 22 pode-se observar que, no geral, teve um desempenho maior exceto para o gerador MQ33. Contudo, pela Figura 23, ao considerar a seleção dos atributos por RFECV, o classificador baseado em SVM se mostra superior na tarefa de classificação quanto à acurácia.





FONTE: DE AUTORIA PRÓPRIA

Figura 25 – Comparação dos Classificadores Baseados em SVM e RNA com Seleção de Atributos





## 5 CONCLUSÃO

Partindo de dados de simulação do sistema elétrico descrito neste trabalho, gera-se uma coleção de dados de simulação de regime permanente e de regime transitório. Para o caso, é de interesse a análise dos dados provenientes da simulação dinâmica feita no software Anatem. Cada simulação representa um evento de falta trifásica em algum ponto do sistema elétrico em um cenário de carga e geração. Partindo desses dados, coleta-se valores de mínimo e máximo dos valores de ângulo do rotor, módulo da tensão e potências geradas, sendo estes valores no domínio do tempo. Os mesmos constituem as componentes de entrada dos modelos de SVM e rede neural artificial construídos. Ao analisar essas variáveis aplicando elas como entrada num estimador linear de saída binária, conclui-se que as informações de variável estatística para modelos de inteligência computacional, proveniente de séries no domínio do tempo, foram suficientes para expressar casos de instabilidade transitória. O método proposto falha em reconhecer casos estáveis reais, pois o mesmo não considera o tempo mínimo necessário para o sistema retornar a uma situação não oscilatória dos ângulos de rotor dos geradores. Dessa forma, a classificação quanto à estabilidade serve apenas para filtrar casos instáveis, sendo os outros tratados apenas como não necessariamente instáveis.

A fim de selecionar as variáveis mais expressivas quanto à avaliação de estabilidade transitória, aplica-se o método de seleção de atributos por eliminação recursiva de atributos baseada em validação cruzada. Para a proposta do trabalho, o método se mostrou relevante, para a SVM. Tal efeito também se deve ao fato de que a redundância de variáveis utilizadas, visto que algumas máquinas geradoras compartilham a mesma modelagem matemática nos parâmetros do software de simulação dinâmica. Logo, atribui-se um comportamento muito semelhante entre as máquinas MQ01, MQ26, MQ35, e MQ36; MQ31, MQ32 e MQ34, sendo MQ33 o elemento que possui um modelo único atribuído. Contudo, o método de eliminação recursiva não demonstrou relevância para a rede neural utilizada.

Na aplicação da máquina de vetores de suporte, os valores do parâmetro C atribuídos nos modelos pela otimização por busca em rede permitem concluir que os dados de entrada possuem alta separabiliade entre pontos pré-estáveis e instáveis. Isso se deve ao fato que os valores variaram apenas entre 10 e 1, indicando larga margem de fronteira de classificação do preditor. O uso de *kernel* linear também se mostrou adequado para modelo construído.

Para o modelo de rede neural artificial, o uso de uma única camada escondida com 64 neurônios apresentou resultados satisfatórios para os conjuntos MQ1, MQ26, MQ35 e MQ36, pontuando acima de 97% de acurácia. Isso mostra que os parâmetros de configuração da RNA foram adequados para o problema de classificação modelado. Comparando com os resultados da SVM, conclui-se que a abordagem utilizando RNA, para o caso proposto, se mostrou mais eficiente quanto à acurácia dos resultados de teste em um dos subconjuntos, se mantendo

praticamente com o mesmo desempenho nos outros quando não aplicada seleção de atributos. Tal resultado pode ser otimizado ao encontrar melhores parâmetros para a rede neural artificial, como aumentar o número de épocas processadas na fase de treino. Considerando os casos com método de seleção de atributos, a abordagem utilizando SVM é superior quanto à acurácia dos resultados.

Considerando tais resultados, constata-se a alta relevância do uso de algoritmos de aprendizagem de máquina para a avaliação de estabilidade de um sistema elétrico. Sendo ferramentas de alto poder de computação capazes de se adaptar a diversos modelos físicos complexos, dependem apenas de modelagem e parametrização adequada para serem eficientes como aspectos chave na supervisão e operação segura e contínua de modernos sistemas elétricos de potência. Contudo, ao considerar-se aplicações reais, o alto custo de implementação de formas de aquisição, armazenamento e processamento centralizado de dados, aplicando sistemas SCADA e PMUs, além da necessária qualificação dos profissionais envolvidos, são fatores que limitam a viabilidade deste tipo de recurso.

## 5.1 SUGESTÕES PARA TRABALHOS FUTUROS

Considerando os aspectos ligados à estabilidade de sistemas elétricos de potência, um ponto chave da operação e supervisão é o de identificar as faltas ocorrentes num dado ponto da cadeia de energia. De Kundur et al. (2004), a avaliação de segurança inteligente de um sistema elétrico precisa ser capaz de tomar ações corretivas ou mitigadoras mediante a ocorrência de faltas. Isto é possível caso se tenha clareza do ponto de falta e do tipo de falta ocorrida. Neste trabalho, simulou-se apenas um tipo de evento, não discriminando o ponto elétrico de ocorrência.

Visto que um sistema real está sujeito a uma série de tipos de faltas possíveis, é fundamental que o sistema esteja preparado para lidar com tais eventos. Por exemplo, de Zhang, Shen e Shen (2021), tem-se a perca de geração como contingência de maior relevância, devido aos aspectos ligados ao cenário de geração distribuída crescente nos sistemas elétricos modernos.

Também é favorável uma abordagem de tratamento de dados diferente em relação ao proposto neste trabalho, visto que o método é incapaz de validar a estabilidade dos casos simulados, se limitando a filtrar apenas casos instáveis. Sugere-se uma abordagem que se aproxima da realidade, considerando principalmente em como se obter as medições necessárias para a aplicação num sistema real, como em Amjady (2004).

## REFERÊNCIAS

- AMINIFAR, F. et al. Contingency-Constrained PMU Placement in Power Networks. IEEE Transactions on Power Systems, v. 25, n. 1, p. 516–523, 2010. DOI: 10.1109/TPWRS.2009.2036470.
- AMJADY, N. A framework of reliability assessment with consideration effect of transient and voltage stabilities. IEEE Transactions on Power Systems, v. 19, n. 2, p. 1005–1014, 2004. DOI: 10.1109/TPWRS.2004.825866.
- AMJADY, N.; EHSAN, M. Evaluation of power systems reliability by an artificial neural network. IEEE Transactions on Power Systems, v. 14, n. 1, p. 287–292, 1999. DOI: 10.1109/59.744545.
- AMJADY, N.; MAJEDI, S. F. Transient Stability Prediction by a Hybrid Intelligent System. IEEE Transactions on Power Systems, v. 22, n. 3, p. 1275–1283, 2007. DOI: 10.1109/TPWRS.2007.901667.
- ARZAMASOV, V.; BÖHM, K.; JOCHEM, P. Towards Concise Models of Grid Stability. In: 2018 IEEE International Conference on Communications, Control, and Computing Technologies for Smart Grids (SmartGridComm). [S.l.: s.n.], 2018. P. 1–6. DOI: 10.1109/SmartGridComm.2018.8587498.
- ATPUTHARAJAH, Arulampalam; SAHA, Tapan Kumar. Power system blackouts literature review. In: 2009 International Conference on Industrial and Information Systems (ICIIS). [S.l.: s.n.], 2009. P. 460–465. DOI: 10.1109/ICIINFS.2009.5429818.
- 7. BEDI, G. et al. Review of Internet of Things (IoT) in Electric Power and Energy Systems.
   IEEE Internet of Things Journal, v. 5, n. 2, p. 847–870, 2018. DOI: 10.1109/JIOT.2018.2802704.
- BILLINTON, R.; ALLAN, R. N. Reliability Evaluation of Power Systems. [S.l.]: Springer US, 1996. DOI: 10.1007/978-1-4899-1860-4.
- 9. BISHOP, C. N. **Pattern Recognition and Machine Learning**. [S.l.]: Springer New York, 2006. (Springer-Verlag New York). ISBN 978-0-387-31073-2.
- BREIMAN, L. et al. Classification and Regression Trees (1st ed. [S.l.]: Routledge, 1984. ISBN 9781315139470.
- BURGES, C. J. C. A Tutorial on Support Vector Machines for Pattern Recognition. Data Mining and Knowledge Discovery, v. 2, n. 2, p. 121–167, 1998. ISSN 1573-756X. Disponível em: <a href="https://doi.org/10.1023/A:1009715923555">https://doi.org/10.1023/A:1009715923555</a>>.

- 12. CEPEL. Anatem Manual Anatem Release 11.6. Rio de Janeiro, Brasil, 2019.
- CHAN, K.W. et al. Real-time electromechanical transient simulator for on-line applications. In: ICDS '95. First International Conference on Digital Power System Simulators. [S.l.: s.n.], 1995. P. 259–. DOI: 10.1109/ICDS.1995.492839.
- CHANG, R. I.; HSIAO, P. Y. Unsupervised query-based learning of neural networks using selective-attention and self-regulation. IEEE Transactions on Neural Networks, Institute of Electrical e Electronics Engineers (IEEE), v. 8, n. 2, p. 205–217, 1997. DOI: 10.1109/72.557657.
- 15. CHOLLET, F. et al. Keras, 2015. Disponível em: <a href="https://keras.io">https://keras.io</a>.
- CHOWDHURY, B. H.; TAYLOR, C. W. Voltage stability analysis: V-Q power flow simulation versus dynamic simulation. In: 2001 IEEE Power Engineering Society Winter Meeting Conference Proceedings. [S.l.: s.n.], 2001. v. 3, p. 1146. DOI: 10.1109/PESW.2001.917234.
- 17. CUTSEM, T. V.; VOURNAS, C. Voltage Stability of Electric Power Systems. [S.l.]: Springer, 1998. ISBN 0792381394.
- DEBS, A.S. Modern Power Systems Control and Operation. [S.l.]: Springer, 1988. ISBN 978-1-4613-1073-0.
- DEVARAJ, D.; ROSELYN, J. P.; RANI, R. U. Artificial neural network model for voltage security based contingency ranking. Applied Soft Computing, v. 7, n. 3, p. 722–727, 2007. ISSN 1568-4946. DOI: https://doi.org/10.1016/j.asoc.2005.11.010.
- DIAZ DE LEON, J. A.; TAYLOR, C. W. Understanding and solving short-term voltage stability problems. In: IEEE Power Engineering Society Summer Meeting, [s.l.: s.n.], 2002. v. 2, 745–752 vol.2. DOI: 10.1109/PESS.2002.1043412.
- 21. DUDA, R. O.; HART, P. E. Pattern Classification and Scene Analysis. [S.l.]: Wiley, 1973. ISBN 0471223611.
- 22. EDWARDS, A.R. et al. Transient stability screening using artificial neural networks within a dynamic security assessment system. IEEE Proceedings Generation, Transmission and Distribution, Institution of Engineering e Technology (IET), v. 143, n. 2, p. 129, 1996. DOI: 10.1049/ip-gtd:19960053.
- 23. FUKUNAGA, K; KOONTZ, W. L. G. Application of the Karhunen-Loève Expansion to Feature Selection and Ordering. **IEEE Trans. Computers**, v. 19, p. 311–318, 1970.
- GHAREHPETIAN, G. B. Power System On-Line Static Security Assessment by Using Multi-Class Support Vector Machines. Journal of Applied Sciences, v. 8, 2008. DOI: 10.3923/jas.2008.2226.2233.
- GHAREHPETIAN, G. B.; MOHAMMADI, M. Application of core vector Machines for on-line voltage security assessment using a DT-based feature selection algorithm.
   Generation, Transmission & Distribution, IET, v. 3, p. 701–712, set. 2009. DOI: 10.1049/iet-gtd.2008.0374.
- GHOSH, D.; GHOSE, T.; MOHANTA, D. K. Reliability analysis of a geographic information system-aided optimal phasor measurement unit location for smart grid operation. Proceedings of the Institution of Mechanical Engineers, Part O: Journal of Risk and Reliability, v. 227, n. 4, p. 450–458, 2013. DOI: 10.1177/1748006x13482853.
- GUYON, I.; ELISSEEFF, A. An Introduction of Variable and Feature Selection. J. Machine Learning Research Special Issue on Variable and Feature Selection, v. 3, p. 1157–1182, 2003. DOI: 10.1162/153244303322753616.
- 28. HAN, Xiaoyan et al. LSTM-CNN-Based Transient Stability Assessment. In: 2021 International Conference on Power System Technology (POWERCON). [S.l.: s.n.], 2021.
  P. 1930–1935. DOI: 10.1109/POWERCON53785.2021.9697781.
- 29. HARRIS, Charles R. et al. Array programming with NumPy. **Nature**, v. 585, p. 357–362, 2020. DOI: 10.1038/s41586-020-2649-2.
- 30. HASTIE, T.; TIBSHIRANI, R.; FRIEDMAN, J. **The elements of statistical learning**. 2. ed. New York, NY: Springer, 2009. (Springer series in statistics).
- HAYKIN, S. Neural Networks and Learning Machines. [S.I.]: Prentice Hall, 2009. (Neural networks and learning machines, v. 10). ISBN 9780131471399.
- 32. HOCHREITER, S.; SCHMIDHUBER, J. Long Short-term Memory. Neural computation, v. 9, p. 1735–80, dez. 1997. DOI: 10.1162/neco.1997.9.8.1735.
- 33. HSU, C. W; LIN, C. J. A comparison of methods for multiclass support vector machines. IEEE Transactions on Neural Networks, Institute of Electrical e Electronics Engineers (IEEE), v. 13, n. 2, p. 415–425, 2002. DOI: 10.1109/72.991427. Disponível em: <a href="https://doi.org/10.1109/72.991427">https://doi.org/10.1109/72.991427</a>.
- 34. HSU, Y.Y.; KUO, H.C. Fuzzy-set based contingency ranking (power system security).
   IEEE Transactions on Power Systems, v. 7, n. 3, p. 1189–1196, 1992. DOI: 10.1109/59.207333.

- 35. HU, W. et al. Research on Power System Transient Stability Assessment Based on Deep Learning of Big Data Technique. Dianwang Jishu/Power System Technology, v. 41, p. 3140–3146, out. 2017. DOI: 10.13335/j.1000-3673.pst.2017.1889.
- 36. HUANG, S. J.; HUNG, C. C. Contour refinement by enhanced query-based learning. Proceedings - IEEE International Symposium on Circuits and Systems, Institute of Electrical e Electronics Engineers Inc., v. 2, p. 616–619, 1996. Proceedings of the 1996 IEEE International Symposium on Circuits and Systems, ISCAS. Part 1 (of 4). ISSN 0271-4310.
- HUANG, S.-J. Static security assessment of a power system using query-based learning approaches with genetic enhancement. IEEE Proceedings Generation, Transmission and Distribution, Institution of Engineering e Technology (IET), v. 148, n. 4, p. 319, 2001. DOI: 10.1049/ip-gtd:20010296.
- HUANG, S.J.; HUNG, C. C. Genetic algorithms enhanced Kohonen's neural networks. In: PROCEEDINGS of ICNN'95 - International Conference on Neural Networks. [S.l.: s.n.], 1995. v. 2, 708–712 vol.2. DOI: 10.1109/ICNN.1995.487503.
- JAMES, G. et al. An Introduction to Statistical Learning: with Applications in R.
   [S.1.]: Springer New York, 2014. (Springer Texts in Statistics). ISBN 9781461471370.
- JENSEN, C.A.; EL-SHARKAWI, M.A.; MARKS, R.J. Power system security assessment using neural networks: feature selection using Fisher discrimination. IEEE Transactions on Power Systems, v. 16, n. 4, p. 757–763, 2001. DOI: 10.1109/59.962423.
- KALYANI, S.; SWARUP, K. S. Classification and Assessment of Power System Security Using Multiclass SVM. IEEE Transactions on Systems, Man and Cybernetics, v. 41, 2011. Part C (Applications and Reviews).
- KESSEL, P.; GLAVITSCH, H. Estimating the Voltage Stability of a Power System. IEEE Transactions on Power Delivery, v. 1, n. 3, p. 346–354, 1986. DOI: 10.1109/TPWRD.1986.4308013.
- 43. KOHAVI, R. A Study of Cross-Validation and Bootstrap for Accuracy Estimation and Model Selection. v. 14, mar. 2001.
- 44. KOHAVI, R.; JOHN, G. H. Wrappers for feature subset selection. Artificial Intelligence, v. 97, n. 1, p. 273–324, 1997. ISSN 0004-3702. DOI: https://doi.org/10.1016/S0004-3702(97)00043-X.
- 45. KOHONEN, T. The self-organizing map. **Proceedings of the IEEE**, v. 78, n. 9, p. 1464–1480, 1990. DOI: 10.1109/5.58325.
- 46. KUNDUR, P. Power System Stability and Control. [S.1.]: McGraw-Hill, 1994.

- 47. KUNDUR, P. et al. Definition and classification of power system stability IEEE/CIGRE joint task force on stability terms and definitions. IEEE Transactions on Power Systems, v. 19, n. 3, p. 1387–1401, 2004. DOI: 10.1109/TPWRS.2004.825981.
- LARSON, H.J. Introduction to Probability Theory and Statistical Inference. [S.l.]: Wiley, 1982. (Wiley series in probability and mathematical statistics). ISBN 9780471059097.
- LEON-GARCIA, A. Probability, Statistics, and Random Processes for Electrical Engineering. [S.l.]: Pearson/Prentice Hall, 2008. ISBN 9780131471221.
- LIN, D. et al. Elaborate Reliability Evaluation of Cyber Physical Distribution Systems Considering Fault Location, Isolation and Supply Restoration Process. IEEE Access, v. 8, p. 128574–128590, 2020. DOI: 10.1109/ACCESS.2020.3007477.
- 51. LINDEN, A.; KINDERMANN, J. Inversion of multilayer nets. International 1989 Joint Conference on Neural Networks, 425–430 vol. 2, 1989.
- 52. LUO, C.; AJJARAPU, V. Sensitivity-Based Efficient Identification of Oscillatory Stability Margin and Damping Margin Using Continuation of Invariant Subspaces. IEEE Transactions on Power Systems, v. 26, n. 3, p. 1484–1492, 2011. DOI: 10.1109/TPWRS.2010.2098424.
- 53. MARTIN, A. et al. TensorFlow: Large-Scale Machine Learning on Heterogeneous Systems, 2015. Software available from tensorflow.org. Disponível em: <a href="https://www.tensorflow.org/">https://www.tensorflow.org/</a>>.
- MCCULLOCH, Warren S.; PITTS, Walter. A logical calculus of the ideas immanent in nervous activity. The Bulletin of Mathematical Biophysics, Springer Science e Business Media LLC, v. 5, n. 4, p. 115–133, 1943. DOI: 10.1007/bf02478259. Disponível em: <a href="https://doi.org/10.1007/bf02478259">https://doi.org/10.1007/bf02478259</a>.
- MCKINNEY, Wes et al. Data structures for statistical computing in python. In: AUSTIN, TX. PROCEEDINGS of the 9th Python in Science Conference. [S.l.: s.n.], 2010. v. 445, p. 51–56.
- 56. MENG, K. et al. Speed-up the computing efficiency of power system simulator for engineering-based power system transient stability simulations. Generation Transmission and Distribution IET, v. 4, p. 652–661, jun. 2010. DOI: 10.1049/iet-gtd.2009.0701.
- 57. MONTICELLI, A. J. Fluxo de Carga em Redes de Energia Elétrica. [S.l.]: Edgard Blütcher, 1983.

- 58. MORISSON, K.; KAMWA, I.; GLAVIC, M. Review of on-line dynamic security assessment tools and techniques, jun. 2007.
- PANG, C. K. et al. Security Evaluation in Power Systems Using Pattern Recognition. IEEE Transactions on Power Apparatus and Systems, PAS-93, n. 3, p. 969–976, 1974. DOI: 10.1109/TPAS.1974.294016.
- PARAMATHMA, M. K.; DEVARAJ, D. Genetic Algorithm Based Approach for the Determination of Optimal Locations and Observability of Phasor Measurement Unit (PMU) Under Smart Grid Environment. In: 2019 IEEE International Conference on Clean Energy and Energy Efficient Electronics Circuit for Sustainable Development (INCCES). [S.l.: s.n.], 2019. P. 1–4. DOI: 10.1109/INCCES47820.2019.9167700.
- PARAMATHMA, M. Krishna; DEVARAJ, D.; REDDY, B Subba. Artificial neural network based static security assessment module using PMU measurements for smart grid application. In: 2016 International Conference on Emerging Trends in Engineering, Technology and Science (ICETETS). [S.l.: s.n.], 2016. P. 1–5. DOI: 10.1109/ICETETS.2016.7603086.
- PARSI-FERAIDOONIAN, R.; SUN, X. L.; WVONG, M. D. Catastrophe theory model of multimachine power systems for transient stability studies. In: PROCEEDINGS of TENCON '93. IEEE Region 10 International Conference on Computers, Communications and Automation. [S.l.: s.n.], 1993. v. 5, 187–190 vol.5. DOI: 10.1109/TENCON.1993.320615.
- PAZ, A. R. A. Implementação de um Simulador Numérico Num Programa Computacional de Estabilidade. 2004. Dissertação (Mestrado em Engenharia) – Universidade Federal do Maranhão, São Luis.
- 64. PEDREGOSA, F. et al. Scikit-learn: Machine Learning in Python. Journal of Machine Learning Research, 2011.
- PEREIRA, S. L. Estruturas de Dados Fundamentais: Conceitos e Aplicações. [S.1.]: Saraiva Educação S.A., 2006. ISBN 9788536525457.
- PLATT, J.; CRISTIANINI, N.; SHAWE-TAYLOR, J. Large Margin DAGs for Multiclass Classification. In\_\_\_\_\_. Advances in Neural Information Processing Systems.
   [S.1.]: MIT Press, 1999. v. 12.
- RAJAA, V. Y. et al. Cyber-Physical Power System (CPPS): A Review on Modeling, Simulation, and Analysis With Cyber Security Applications. IEEE Access, Institute of Electrical e Electronics Engineers (IEEE), v. 8, p. 151019–151064, 2020. DOI: 10.1109/access.2020.3016826.

- RAJAN, S.; SREERAMA, R.; MATHEW, D. A Composite Security Index for On-line Steady-state Security Evaluation. Electric Power Components and Systems, v. 39, p. 1–14, 2011. DOI: 10.1080/15325008.2010.492448.
- ROSENBLATT, F. The Perceptron: A Theory of Statistical Separability in Cognitive Systems. [S.1.]: Cornell Aeronautical Laboratory, 1958. (Cornell Aeronautical Laboratory, Inc).
- 70. ROSSUM, G. van. Python tutorial. Amsterdam, mai. 1995.
- RÜCKSTIEB, T.; OSENDORFER, C.; SMAGT, P. Sequential Feature Selection for Classification. In: AI 2011: Advances in Artificial Intelligence. Berlin, Heidelberg: Springer Berlin Heidelberg, 2011. P. 132–141. ISBN 978-3-642-25832-9.
- 72. SAMMON, J. W. A Nonlinear Mapping for Data Structure Analysis. **IEEE Transactions** on Computers, v. C-18, n. 5, p. 401–409, 1969. DOI: 10.1109/T-C.1969.222678.
- SÀNCHEZ-MARO, N.; ALONSO-BETANZOS, S.; TOMBILLA-SANROMÀN, M. Filter Methods for Feature Selection – A Comparative Study. In: INTELLIGENT Data Engineering and Automated Learning - IDEAL 2007. Berlin, Heidelberg: Springer Berlin Heidelberg, 2007. P. 178–187. ISBN 978-3-540-77226-2.
- SCHÄFER, B. et al. Decentral Smart Grid Control. New Journal of Physics, v. 17, 2015. DOI: 10.1088/1367-2630/17/1/015002.
- 75. SCHMIDT, W. F.; KRAAIJVELD, M.A.; DUIN, R. P. W. Feedforward neural networks with random weights. In: PROCEEDINGS., 11th IAPR International Conference on Pattern Recognition. Vol.II. Conference B: Pattern Recognition Methodology and Systems. [S.l.: s.n.], 1992. P. 1–4. DOI: 10.1109/ICPR.1992.201708.
- 76. SIDHU, T.S.; LAN, C. Contingency screening for steady-state security analysis by using FFT and artificial neural networks. **IEEE Transactions on Power Systems**, v. 15, n. 1, p. 421–426, 2000. DOI: 10.1109/59.852154.
- SILVA, T. R. V. Modelo Matemático para a Melhoria da Estabilidade Transitória de Sistemas Elétricos de Potência Baseado na Mudança Estrutural do Sistema de Transmissão. 2019. Tese (Doutorado em Engenharia) – Universidade Estadual Paulista, Ilha Solteira.
- 78. STORN, R.; PRICE, K. Differential Evolution A Simple and Efficient Heuristic for global Optimization over Continuous Spaces. Journal of Global Optimization, v. 11, n. 4, p. 341–359, 1997. DOI: 10.1023/A:1008202821328. Disponível em: <a href="https://doi.org/10.1023/A:1008202821328">https://doi.org/10.1023/A:1008202821328</a>.

- 79. STORN, R.; PRICE, K.; LAMPINEN, J. A. Differential Evolution: A Practical Approach to Global Optimization (Natural Computing Series). Berlin, Heidelberg: Springer-Verlag, 2005. ISBN 3540209506.
- SUNITHA, R.; KUMAR, R. S.; ABRAHAM, M. T. Online Static Security Assessment Module Using Artificial Neural Networks. IEEE Transactions on Power Systems, v. 28, n. 4, p. 4328–4335, 2013. DOI: 10.1109/TPWRS.2013.2267557.
- SWARUP, K. S.; CORTHIS, P. B. ANN approach assesses system security. IEEE Computer Applications in Power, v. 15, n. 3, p. 32–38, 2002. DOI: 10.1109/MCAP.2002.1018820.
- TAHA, A. F. et al. Risk Mitigation for Dynamic State Estimation Against Cyber Attacks and Unknown Inputs. IEEE Transactions on Smart Grid, v. 9, n. 2, p. 886–899, 2018. DOI: 10.1109/TSG.2016.2570546.
- 83. THEODORIDIS, S.; KOUTROUMBAS, K. Pattern Recognition (2nd ed.) [S.l.]: Elsevier, 2003. ISBN 9780080513621.
- 84. TSANG, I. W. H.; KWOK, J. T. Y.; CHEUNG, P. Core Vector Machines: Fast SVM Training on Very Large Data Sets. Journal of Machine Learning Research, v. 6, n. 13, p. 363–392, 2005. Disponível em:
  <a href="http://jmlr.org/papers/v6/tsang05a.html">http://jmlr.org/papers/v6/tsang05a.html</a>.
- TSANG, I. W. H.; KWOK, J. T. Y.; ZURADA, J. A. Generalized Core Vector Machines. IEEE Transactions on Neural Networks, Institute of Electrical e Electronics Engineers (IEEE), v. 17, n. 5, p. 1126–1140, 2006. DOI: 10.1109/tnn.2006.878123.
- VAPNIK, Vladimir N. Statistical learning theory. Nashville, TN: John Wiley & Sons, 1998. (Adaptive and Cognitive Dynamic Systems: Signal Processing, Learning, Communications and Control).
- WANG, X.; YI, P. Security Framework for Wireless Communications in Smart Distribution Grid. IEEE Transactions on Smart Grid, v. 2, p. 809–818, 2011. DOI: 10.1109/TSG.2011.2167354.
- WEERASOORIYA, S.; EL-SHARKAWI, M. A. Use of Karhunen-Loe've expansion in training neural networks for static security assessment. In: PROCEEDINGS of the First International Forum on Applications of Neural Networks to Power Systems. [S.l.: s.n.], 1991. P. 59–64. DOI: 10.1109/ANN.1991.213498.
- 89. XU, Y. A review of cyber security risks of power systems: from static to dynamic false data attacks. Protection and Control of Modern Power Systems, Springer Science e Business Media LLC, v. 5, n. 1, 2020. DOI: 10.1186/s41601-020-00164-w.

- 90. XU, Yan et al. Assessing Short-Term Voltage Stability of Electric Power Systems by a Hierarchical Intelligent System. IEEE Transactions on Neural Networks and Learning Systems, v. 27, n. 8, p. 1686–1696, 2016. DOI: 10.1109/TNNLS.2015.2441706.
- 91. YANG, J.; HONAVAR, V. Feature Subset Selection Using a Genetic Algorithm. Intelligent Systems and their Applications, IEEE, v. 13, p. 44–49, 1998. DOI: 10.1109/5254.671091.
- 92. ZHANG, H.; SHEN, S.; SHEN, Y. Power System Transient Stability Evaluation Based on Multilayer Perceptron Neural Network. In: 2021 China Automation Congress (CAC).
  [S.l.: s.n.], 2021. P. 3313–3316. DOI: 10.1109/CAC53003.2021.9727444.
- ZHANG, R.; XU, Y.; DONG, Z. Y.; HILL, D. J. Feature selection for intelligent stability assessment of power systems. In: IEEE Power and Energy Society General Meeting.
   [S.l.: s.n.], 2012. P. 1–7. DOI: 10.1109/PESGM.2012.6344780.
- 94. ZHANG, R.; XU, Y.; DONG, Z. Y.; MENG, K. et al. Intelligent systems for power system dynamic security assessment: Review and classification. In: 2011 4th International Conference on Electric Utility Deregulation and Restructuring and Power Technologies (DRPT). [S.l.: s.n.], 2011. P. 134–139. DOI: 10.1109/DRPT.2011.5993876.

Apêndices

## APÊNDICE A – DADOS DE SIMULAÇÃO DO ANAREDE

Barra	Tino	Área	Nome	Grupo	Limite de Tensão (p.	Tensão	Ângulo	Geração Ativa	Geração Reativa	Geração Reativa	Geração Reativa	Carga Ativa
Dana	npo	Aica	Nome	Limite	u.)	(p.u.)	(graus)	(MW)	(MVar)	Mínima (MVar)	Máxima (MVar)	(MW)
34	2 - Referência	1	03420	8	0 800-1 200	0.996	22.3	-0.306	-2.8	-420	412	1
26		1	026 500	7	0.000 1.200	1 020	16	2970	1275	1500	1500	<u> </u>
20	1- FV	1	020-500	1	0.000-1.200	1,030	-10	3679	-1375	-1300	1500	
31	1- PV	1	03120	8	0.800-1.200	0,995	36,2	1320	-380	-420	412	1,71
32	1- PV	1	03220	8	0.800-1.200	0,998	35,6	1200	-76,5	-1092	656	
33	1- PV	1	03320	8	0.800-1.200	1	31,7	1200	-44,8	-975	855	
1	1- PV	1	00120	3	0.800-1.200	1,03	34,9	1100	56,36	-383	383	2,7
35	1- PV	1	05120	3	0 800-1 200	1.03	34.9	1100	56.36	-383	383	27
36	1 DV	1	061 20	3	0.800 1.200	1.03	34.0	1100	56.36	393	393	2.7
- 50	I- F V	1	00120	5	0.000-1.200	1,05	54,9	1100	50,50	-303	303	2,1
								10898,694	-1710,02	-5556	4984	9,81
				-								
Barra	Tipo	Área	Nome	Grupo	Limite de Tensão (p.	Tensão	Angulo	Carga Ativa (MW)	Carga Reativa	Shunt (MVar)		
				Linite	u.)	(p.u.)	(graus)		(IVI Val )			
8	0 - PQ	1	008-750	1	0.800-1.200	1,039	23,8			-330		
9	0 - PQ	1	009-750	1	0.800-1.200	1,04	23,8			-330		
10	0 - PQ	1	010-750	1	0.800-1.200	1,024	6,12			-660		
11	0 - PQ	1	011-750	1	0.800-1.200	1,018	16,7					
12	0 - PQ	1	012-750	1	0.800-1.200	1,018	16,7					
13	0 - PO	1	013-750	1	0.800-1.200	0.971	-4.8			-330		
14		1	014 500	5	0.800 1.200	1 019	0,1					
14	0-FQ	1	014-500	5	0.000-1.200	1,010	-9,1					
15	0 - PQ	1	015-500	2	0.800-1.200	1	16,8					
16	0 - PQ	1	016-500	2	0.800-1.200	1,001	16,9					
17	0 - PQ	1	017-500	2	0.800-1.200	1,014	27,9	4,44				
18	0 - PQ	1	018-500	2	0.800-1.200	1,027	28,4					
19	0 - PQ	1	019-500	2	0.800-1.200	1.048	23.9	1461	-339			
20	0 - PO	1	020-500	2	0.800-1.200	1 0/2 8	24.3					
20		4	021 500	2	0.000-1.200	1.0-10	27,3	2.02		200		
21	U-PQ	1	021-500	- 2	0.800-1.200	1,053	22,3	2,83		-300		
22	0 - PQ	1	022-500	2	0.800-1.200	1,062	21,4	2,36		-200		
23	0 - PQ	1	023-500	2	0.800-1.200	1,049	15,8	678,3	120,8	-300		
24	0 - PQ	1	024-500	2	0.800-1.200	1,03	-15					
25	0 - PQ	1	025-500	6	0.800-1.200	1,043	-17	6150	-2400			
27	0 - PQ	1	027-500	7	0 800-1 200	1 019	-15					
29		1	028 345	. 1	0.800 1.200	1,010	11					
20	0-FQ		020-345		0.000-1.200	1,002	-11					
29	U-PQ	1	029-345	1	0.800-1.200	0,996	-14	2300	3//			
30	0 - PQ	1	030-345	6	0.800-1.200	1,073	14,3					
2	0 - PQ	1	002-500	2	0.800-1.200	1,045	28,6					
3	0 - PQ	1	003-500	2	0.800-1.200	1,045	28,4					
4	0 - PQ	1	004-750	1	0.800-1.200	0,999	25,4			-660		
5	0 - PQ	1	005-750	4	0.800-1.200	1.037	8.34			-150		
6	0 - PO	1	006-750	1	0.800-1.200	1,007	8.4			-150		
7	0 - PO	1	007-750	1	0.800-1.200	1.03	14.9			100		
,	010		001 100		0.000 1.200	1,00	14,0	10500.00	0044.0	0740		
								10598,93	-2241,2	-3740		
DE	Nome DE	Tensão (p.	PARA	Nome	Fluxo (MW)	Fluxo	Fluxo (MVA)	Capacidade do	Tap (p.u.)	Perda Ativa (MW)	Perda Reativa	
		u)		PARA	, <i>, ,</i>	(IVIVar)	. , ,	Equipamento	1 % /	. ,	(Mvar)	
1	00120	1,03	2	002-500	1097,3	56,36	1098,75	9999	0	0	119,48	
2	002-500	1.04	1	00120	-1097.3	63.12	1099.11	9999	1.01	0	119.48	
2	002-500	1.04	3	003-500	822.66	-49.5	824 15	1600	0	0.32	-8.93	
2	002 500	1,01	2	002 500	922,00	47.70	024.2	1600	0	0.32	0,75	
2	002-500	1,04	0	003-500	022,92	-47,75	024,3	1000	0	0,32	-0,75	
- 2	002-500	1,04	3	003-500	823,16	-40,07	824,45	1600	-	0,31	-8,55	l
2	002-500	1,04	3	003-500	823,16	-45,99	824,44	1600	0	0,31	-8,39	-
2	002-500	1,04	35	05120	-1097,3	63,12	1099,11	9999	1,01	0	119,48	
2	002-500	1,04	36	06120	-1097,3	63,12	1099,11	9999	1,01	0	119,48	
3	003-500	1,04	2	002-500	-822,34	40,57	823,34	1600	0	0,32	-8,93	
3	003-500	1,04	2	002-500	-822,6	39.04	823.52	1600	0	0,32	-8,75	
3	003-500	1 04	2	002-500	-822 85	37.52	823 7	1600	0	0.31	-8.55	
2	003 500	1.04	2	002 500	000.05	27.0	000 74	1600		0.01	0,00	1
	003-000	1,04		002-300	-022,00	31,0	023,/1	1000	1.05	0,31	-0,38	1
3	003-500	1,04	4	004-750	3290,64	-154,73	3294,27	9999	1,05	0	172,04	
4	004-750	1	3	003-500	-3290,64	326,78	3306,82	9999	0	0	172,04	l
4	004-750	1	5	005-750	1652,72	-493,01	1724,68	9999	0	20,82	-457,74	
4	004-750	1	6	006-750	1637,92	-491,95	1710,21	9999	0	20,45	-464,93	
5	005-750	1,04	4	004-750	-1631,89	35,27	1632,27	9999	0	20,82	-457,74	
5	005-750	1.04	7	007-750	1631.89	-196.7	1643.7	9999	0	0	-188.03	
6	006-750	1 0.4	4	004-750	-1617 47	27.03	1617.7	9999	0	20.45	-464 93	
6	006-750	1,04	7	007_750	1617 47	-188 21	1628.30	0000	0	0	_18/ 72	1
- U	000-700	1,04	'	001-100	17,1101	100,01	1020,00	0000	5	J	104,12	i i
DE	Nome DE	Tensão (p.	PARA	Nome	Fluxo (MW)	Fluxo	Fluxo (MVA)	Capacidade do	Tap (p.u.)	Perda Ativa (MW)	Perda Reativa	1
		u)		PARA		(MVar)		Equipamento	1 (1)	(	(MVar)	1
7	007-750	1.03	5	005-750	-1631.89	8.67	1631 91	9999	0	0	-188.03	
-	007 750	1,00	E	006 750	1617 47	3 50	1617 47	0000	Č	0	194 70	1
-	007-750	1,03	0	000-750	-1017,47	3,59	017,47	3993	0	0	-104,72	1
-	007-750	1,03	8	008-750	2127,17	-40,49	2127,55	9999		U	-331,96	
7	007-750	1,03	9	009-750	2128,29	-33,14	2128,55	9999	0	0	-332,27	
7	007-750	1,03	15	015-500	-1006,1	-288,72	1046,71	2800	0	0	35,81	
8	008-750	1,04	7	007-750	-2127,17	-291,47	2147,04	9999	0	0	-331,96	
8	008-750	1,04	10	010-750	2127,17	-65,05	2128.16	9999	0	27,51	-151,17	
9	009-750	1 04	7	007-750	-2128 29	-299 13	2149 21	9999	0	0	-332 27	
0	000-750	1.04	10	010 750	2120,20	E7 70	2120.00	0000		074	146 50	1
9	009-750	1,04	10	010-750	2120,29	-31,10	2129,00	3999	-	21,1	- 140,00	1
10	U10-750	1,02	8	008-750	-2099,66	-86,12	2101,42	9999	0	27,51	-151,17	1

10 1	010 750	1.02	0	000 750	2101 10	99.76	2103.07	0000	0	27.1	146.53	
10	010-750	1,02		009-750	-2101,19	-00,70	2103,07	3333	0	27,1	-140,33	
10	010-750	1,02	11	011-750	2099,92	-260,68	2116,03	9999	0	0	-390,85	
10	010-750	1,02	12	012-750	2100,93	-256,28	2116,51	9999	0	0	-391,02	
11	011-750	1,02	10	010-750	-2099,92	-130,17	2103,95	9999	0	0	-390,85	
11	011-750	1,02	13	013-750	2099,92	130,17	2103,95	2000	0	33,01	-65,55	
12	012-750	1,02	10	010-750	-2100,93	-134,75	2105,25	9999	0	0	-391,02	
12	012-750	1,02	13	013-750	2100,93	134,75	2105,25	2000	0	33,04	-60,86	
13	013-750	0,97	11	011-750	-2066,9	-195,72	2076,15	2000	0	33,01	-65,55	
13	013-750	0.97	12	012-750	-2067.89	-195.61	2077.13	2000	0	33.04	-60.86	
13	013-750	0.97	14	014-500	2047 59	-164 71	2054.2	9999	0	0	154.86	
13	013 750	0.07	29	028 345	1043.6	122.50	1050.78	0000	0	0	105.37	
13	013-750	0,97	20	020-345	1043,0	122,39	1050,78	9999	0	0	105,57	
13	013-750	0,97	28	028-345	1043,6	122,59	1050,78	9999	0	0	105,37	
14	014-500	1,02	13	013-750	-2047,59	319,56	2072,37	9999	1,04	0	154,86	
14	014-500	1,02	24	024-500	1023,79	-159,78	1036,19	9999	0	8,51	73,61	
14	014-500	1,02	24	024-500	1023,79	-159,78	1036,19	9999	0	8,51	73,61	
15	015-500	1	7	007-750	1006,1	324,52	1057,14	2800	0,96	0	35,81	
15	015-500	1	16	016-500	-503,05	-162,26	528,57	1600	0	0,28	0,26	
15	015-500	1	16	016-500	-503,05	-162,26	528,57	1600	0	0,28	0,26	
16	016-500	1	15	015-500	503,33	162,52	528,92	1600	0	0,28	0,26	
16	016-500	1	15	015-500	503,33	162,52	528,92	1600	0	0,28	0,26	
16	016-500	1	17	017-500	-986,22	-11,19	986,28	1600	0	15,13	-49,95	
16	016-500	1	19	019-500	-540.06	-268.23	603	1600	0	5.84	-236	
16	016-500	1	30	030-345	519.62	-45.63	521.62	9999	0	0	24.41	
17	017-500	1,01	16	016-500	1001.34	-38.76	1002.09	1600	0	15.13	-49.95	
		Toreže (s		Neme		Elun		Conocidado da			Dorde Desting	
DE	Nome DE	u)	PARA	PARA	Fluxo (MW)	(MVar)	Fluxo (MVA)	Equipamento	Tap (p.u.)	Perda Ativa (MW)	(MVar)	
17	017-500	1,01	18	018-500	-152,89	-224,56	271,67	1600	0	0,3	-85,5	
17	017-500	1,01	21	021-500	462,26	-333,21	569,84	1600	0	4,22	-230	
17	017-500	1,01	31	03120	-1315,15	596,53	1444,12	9999	0,97	3,14	216,06	
18	018-500	1,03	17	017-500	153,2	139,06	206,9	1600	0	0,3	-85,5	
18	018-500	1,03	19	019-500	1046,8	-367,96	1109,59	1600	0	7,08	-15,02	
18	018-500	1,03	32	03220	-1200	228,9	1221,64	9999	1,01	0	152,42	
19	019-500	1.05	16	016-500	545.9	32.23	546.85	1600	0	5.84	-236	
19	019-500	1.05	18	018-500	-1039 73	352.93	1098	1600	0	7.08	-15.02	
10	019-500	1,00	20	020-500	-608.86	80.02	615.46	1600	0	0.35	-12 58	
10	019-500	1,05	20	020-500	-000,00	05,52	506.64	1600	0	0,33	-12,50	
19	019-500	1,05	20	020-500	-590,47	004 74	596,64	1000	0	0,33	-12,42	
19	019-500	1,05	22	022-500	232,16	-221,71	321,02	1600	0	0,9	-267,16	
20	020-500	1,05	19	019-500	609,21	-102,5	617,77	1600	0	0,35	-12,58	
20	020-500	1,05	19	019-500	590,79	-98,04	598,87	1600	0	0,33	-12,42	
20	020-500	1,05	33	03320	-1200	200,55	1216,64	9999	1,03	0	155,74	
21	021-500	1,05	17	017-500	-458,04	103,2	469,52	1600	0	4,22	-230	
21	021-500	1,05	22	022-500	131,11	-170,13	214,79	1600	0	0,22	-170,87	
21	021-500	1,05	23	023-500	323,79	-268,58	420,69	1600	0	2,67	-509,1	
			34	03420	0.31	2.8	2,82	9999	1,06	0	0	
21	021-500	1,05	04		-,	_,_						
21 22	021-500 022-500	1,05 1,06	19	019-500	-231,26	-45,45	235,68	1600	0	0,9	-267,16	
21 22 22	021-500 022-500 022-500	1,05 1,06 1,06	19 21	019-500 021-500	-231,26 -130,89	-45,45 -0,73	235,68 130,89	1600 1600	0	0,9 0,22	-267,16 -170,87	
21 22 22 22	021-500 022-500 022-500 022-500	1,05 1,06 1,06 1,06	19 21 23	019-500 021-500 023-500	-231,26 -130,89 359,78	-45,45 -0,73 -179,42	235,68 130,89 402,04	1600 1600 1600	0 0 0	0,9 0,22 2,61	-267,16 -170,87 -389,98	
21 22 22 22 DE	021-500 022-500 022-500 022-500 Nome DE	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u)	19 21 23 PARA	019-500 021-500 023-500 Nome PARA	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW)	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar)	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA)	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento	0 0 0 Tap (p.u.)	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW)	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar)	
21 22 22 22 DE 23	021-500 022-500 022-500 022-500 Nome DE 023-500	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u)	19 21 23 PARA 21	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321 12	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401.21	1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600	0 0 0 Tap (p.u.)	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2 67	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar)	
21 22 22 22 DE 23 23	021-500 022-500 022-500 022-500 Nome DE 023-500	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05	19 21 23 PARA 21 22	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21	1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600	0 0 Tap (p.u.)	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 380,08	
21 22 22 22 DE 23 23 23	021-500 022-500 022-500 022-500 Nome DE 023-500 023-500 024-500	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05	19 21 23 PARA 21 22	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014 500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62	1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 1600	0 0 Tap (p.u.) 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61	
21 22 22 22 DE 23 23 23 24	021-500 022-500 022-500 022-500 Nome DE 023-500 023-500 023-500 024-500	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,05 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76	1600 1600 2600 Capacidade do Equipamento 1600 1600 9999	0 0 Tap (p.u.) 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61	
21 22 22 22 22 22 23 23 23 24 24 24	021-500 022-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500	1,05 1,06 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76	1600 1600 2 Capacidade do Equipamento 1600 1600 9999 9999	0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 27,02	
21 22 22 22 22 23 23 23 24 24 24	021-500 022-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500	1,05 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14 14 25	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500 025-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 1142,25	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1025,04	1600 1600 2600 2600 2600 9999 9999 2600 2600	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98	
21 22 22 22 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24	021-500 022-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500	1,05 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14 14 25 25	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 1142,25 1142,25	-45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04	1600 1600 2600 2600 1600 1600 9999 9999 9999 2600 2600	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 2,00	
21 22 22 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24	021-500 022-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500	1,05 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14 14 25 25 27	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 027-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 1142,25 1142,25 -142,25 -253,94	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 418,63	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 489,63 462- 7	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 9999	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 -75	
21 22 22 22 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25	021-500 022-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500	1,05 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14 25 25 27 24	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 027-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 -333,39 -442,7 -442,7 -442,7 418,63	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 489,63 1235,59	1600           1600           1600           Capacidade do Equipamento           1600           9999           9999           2600           2600           9999           2600           2600	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98	
21 22 22 22 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500	1,05 1,06 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> <b>u)</b> 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14 14 25 25 27 24 24 24	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 025-500 024-500 024-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 418,63 480,69 480,69	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1025,04 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 1235,59	1600           1600           1600           Capacidade do Equipamento           1600           9999           9999           2600           2600           2600           2600           2600           2600           2600           2600	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 4	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98 37,98 37,98	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500	1,05 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03	19 21 23 PARA 21 22 14 14 14 25 25 27 24 24 24 26	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 027-500 024-500 024-500 026-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 480,69 719,31	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1225,59 1235,59 2066,01	1600           1600           1600           Capacidade do Equipamento           1600           9999           2600           2600           2600           2600           9999           2600           9999           2600           9999           2600           9999           2600           9999	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 0,52 4 4 0,52 4 4 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500	1,05 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> <b>u)</b> 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04	19 21 23 PARA 21 22 14 14 14 25 25 27 24 24 24 26 26	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 024-500 024-500 026-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 1142,25 1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 719,31 719,31	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 1235,59 2066,01 2066,01	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 2600 2600 2600 9999 2600 2600 2	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 4 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500	1,05 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04	19           121           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           26           26           25	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 024-500 024-500 026-500 026-500 025-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,75 -1936,75 1939,5	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 480,69 719,31 719,31 -687,67	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1225,59 1235,59 1235,59 2066,01 2066,01 2057,8	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 2600 2600 2600 9999 2600 2600 2	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500	1,05 1,06 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           25           25           25	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 024-500 024-500 024-500 026-500 026-500 025-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 1939,5	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 489,63 1235,59 1235,59 1235,59 2066,01 2066,01 2057,8 2057,8	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 2	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 0,52 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 26 26 26 27	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,05 1,04 1,05	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           25           25           27           24           26           25           25           25           24	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 014-500 014-500 014-500 025-500 025-500 024-500 026-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 1939,5 254,46	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 719,31 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 1235,59 1235,59 1235,59 1235,59 1235,59 12066,01 2066,01 2057,8 2057,8 497,34	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 2	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 0,52 4 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 -8,68	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 26 26 27 27 27	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500	1,05 1,06 1,06 1,06 <b>Tensão (p. u)</b> 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           26           25           25           25           25           25           25           25           24           26           25           25           24           29	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 024-500 024-500 024-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 -1939,5 1939,5 1939,5 254,46 -254,46	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -687,67 -687,67 -427,31 427,31	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 1235,59 1235,59 1235,59 1235,59 2066,01 2057,8 2057,8 2057,8 497,34 497,34	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500	1,05 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03	19 21 23 24 21 22 14 14 14 25 25 27 24 24 26 26 25 25 24 25 25 24 29 13	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 024-500 024-500 024-500 026-500 026-500 025-500 022-500 025-500 022-500 025-500 022-500 0200 02	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 -1936,75 -1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 -233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -45,45 -687,67 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -477,22 -477,	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1025,04 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1225,05 1235,59 2066,01 2057,8 497,34 497,34 1043,75	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 9999 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92 105,37	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26 26 27 27 27 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1 1,02 1,02 1,04 1,02 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           25           25           25           25           25           25           25           25           24           26           25           25           24           26           13           13	019-500 021-500 023-500 023-500 022-500 022-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 024-500 026-500 026-500 026-500 026-500 025-500 0000000000	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1253,94 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 -1043,6	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 -333,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -17,22 -17,22	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1025,04 1225,05 1235,59 2066,01 2057,8 2057,8 497,34 1043,75 1043,75 1043,75	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0,52 0 0 0	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 16,92 105,37 105,37	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 27 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 027-500	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,04 1,04 1,02 1,03 1,03 1,03 1,02 1,02 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,05 1,	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           25           25           25           25           24           26           25           24           26           25           24           29           13           29	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 026-500 026-500 025-500 0000000000	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 641,95	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 442,7 448,65 480,69 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -17,22 -17,22 17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1235,59 2066,01 2057,8 2057,8 497,34 497,34 1043,75 1045 10	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 9999 1150	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 0 0	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 16,92 105,37 105,37 25,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 27 28 28 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           26           25           24           26           25           24           26           25           24           26           25           24           26           25           24           26           27           24           26           27           24           26           27           24           29           13           29           29           29	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 022-500 014-500 025-500 025-500 024-500 024-500 026-500 026-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 029-345 013-750 0129-345 029-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 -1043,6 -1043,6 641,95 641,95 641,95	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 480,69 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -427,31 427,31 -17,22 -17,22 17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 1235,59 1235,59 1235,59 2066,01 2057,8 2057,8 497,34 497,34 497,34 1043,75 1045,75	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 1600 9999 2600 2600 2600 2600 2600 2600 9999 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 1150 1150	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 0 0 3,34 3,34	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92 105,37 105,37 25,35 25,35 25,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 28 28 28 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02	19           19           21           23           PARA           21           22           14           25           27           24           26           26           25           24           26           25           24           26           25           24           26           25           24           29           13           29           29           29           29	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 028-500 029-345 013-750 013-750 029-345 029-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 -1043,6 641,95 641,95 641,95	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 418,63 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -427,31 427,31 -17,22 -17,22 17 17 17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 2066,01 2057,8 2057,8 497,34 497,34 497,34 1043,75 1043,75 642,18 642,18 642,18	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 1600 9999 2600 2600 2600 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 1150 1150	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 0 3,34 3,34 3,34	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92 105,37 105,37 105,37 25,35 25,35 25,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 27 28 28 28 28 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,05 1,04 1,	19           19           21           23           PARA           21           22           14           15           25           27           24           26           25           24           26           25           24           26           25           24           26           25           24           29           13           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 026-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 029-345 013-750 029-345 029-345 029-345 029-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 641,95 641,95 641,95 641,95 641,95	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 418,63 480,69 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -427,31 427,31 -17,22 -17,22 17 17 17 17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1025,04 1235,59 1235,59 1205,78 2006,01 2007,8 497,34 497,34 1043,75	1600           1600           1600           1600           Capacidade do Equipamento           1600           1600           9999           9999           2600           2600           2600           2600           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           9999           1150           1150           1150	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 0 3,34 3,34 3,34 3,34	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92 105,37 105,37 25,35 25,35 25,35 25,35 25,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           26           25           24           26           25           24           26           25           24           29           13           29           29           29           29           29           29           29           29           30	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 024-500 026-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 026-500 026-500 027-500 0200 0200 0200 0200 0200 02000000000	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 1939,5 1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -1043,6 641,95 641	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -17,22 -17,22 -17,22 -17,22 -17 -17 -17 -17 -17 -17 -17 -17 -17 -17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1205,78 2006,01 2007,8 1205,78 1043,75 1043,	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 1150 1150 1150 1150 9000	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 <b>Tensão (p. u)</b> 1,05 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	19           19           21           23           PARA           21           22           14           15           25           27           24           26           25           25           24           26           25           24           29           13           13           29           29           29           30           30	019-500 021-500 023-500 Nome PARA 021-500 014-500 014-500 014-500 025-500 025-500 024-500 024-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 025-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 026-500 028-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 -1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -1043,6 -1043,6 -641,95 641,95 641,95 -480,61 -254,46	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -687,67 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -17,22 -17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1025,04 1235,59 2066,01 2057,8 497,34 1043,75 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,28	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 1150 1150 1150 1150 1150 1150 1150	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 4 4 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 32,35 32,35 32,35 32,35 35,35	
21 22 22 22 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 25 25 26 26 26 26 26 27 27 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,05 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,02 1,03 1,04 1,04 1,04 1,02 1,	04           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           25           25           25           25           24           26           25           25           24           29           13           29           29           29           29           30           27           20           27	019-500 021-500 023-500 023-500 022-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 024-500 024-500 026-500 025-50	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1015,28 1142,25 -1142,25 -253,94 -1138,25 -1936,75 -1936,75 -1936,75 -1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -1043,6 641,95 641,95 641,95 641,95 641,95 -480,61 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 -	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 -33,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -427,31 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -17,22 -17	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 489,63 1225,04 1235,59 1235,59 1206,01 2066,01 2057,8 2057,8 497,34 1043,75 1043,75 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,78 1236,89 1236,90 1	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 1150 1150 1150 1150 1150 1150 9999 9999 1150 11	0 0 7ap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 32,55 25,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 027-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           25           27           24           26           25           24           26           25           24           26           25           24           29           30           27           29           30           27           28           29           30           27	019-500 021-500 023-500 023-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 029-345 013-750 013-750 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -142,25 -253,94 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 -1936,75 -1939,5 254,46 -254,46 -1043,6 641,95 641,95 641,95 641,95 641,95 641,95 -480,61 254,46 -638,62 -000,000	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 233,39 233,39 2442,7 -442,7 418,63 480,69 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 427,31 -17,22 -17,22 17 17 17 -17,22 -17,22 17 -17,22 -17,2	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1235,59 1245,78 1245	1600           1600           1600           1600           Capacidade do Equipamento           1600           1600           9999           9999           2600           2600           2600           9999	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 73,61 37,98 -8,68 37,98 -8,68 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92 105,37 105,37 105,37 25,35 25,35 25,35 25,35 -103,61 16,92 25,35 -103,61 16,92 25,35 -103,61 16,92 25,35 -103,61 16,92 25,35 -103,61 16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -25,35 -103,61 -16,92 -15,35 -103,61 -16,92 -15,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 27 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 29 29 29 29	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,02 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,02 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,02 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,02 1,03 1,02 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,03 1,03 1,03 1,04 1,04 1,04 1,04 1,04 1,02 1,02 1,1 1,1 1,1 1,1 1,1 1,1 1,1 1,	19           19           21           23           PARA           21           22           14           14           25           27           24           26           26           25           24           26           25           24           29           13           29           29           29           29           29           29           28           28           28           28	019-500 021-500 023-500 023-500 022-500 014-500 014-500 025-500 025-500 025-500 024-500 026-500 026-500 026-500 026-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 029-345 013-750 013-750 013-750 013-750 013-750 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345 029-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 254,46 -254,46 -1043,6 641,95 641	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -442,7 -687,67 -687,67 -687,67 -687,67 -427,31 -17,22 -17,22 -17,22 17 17 17 17 -7,33,57 -410,39 8,35 8,35 8,35	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1041,76 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1235,59 1235,59 1235,59 2066,01 2057,8 2057,8 2057,8 497,34 497,34 1043,75 1045,77	1600 1600 1600 Capacidade do Equipamento 1600 1600 9999 9999 2600 2600 2600 2600 2600 2600 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 9999 1150 11	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 -8,68 37,98 37,98 31,64 32,55 25,35	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 26 26 26 27 27 28 28 28 28 28 28 28 28 28 28 29 29 29 29 29 29	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 026-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 <b>Tensão (p.</b> u) 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04	19           19           21           23           PARA           21           22           14           25           27           24           26           25           24           26           25           24           29           13           29           29           29           29           29           29           29           29           29           29           28           28           28           28           28	019-500           021-500           023-500           Nome           PARA           021-500           022-500           014-500           025-500           025-500           025-500           024-500           025-500           024-500           026-500           026-500           026-500           026-500           026-500           025-500           025-500           025-500           026-500           026-500           027-500           028-345           013-750           013-750           029-345           029-345           029-345           029-345           029-345           029-345           029-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 -1936,75 1939,5 254,46 -254,46 -254,46 -1043,6 641,95 642 -638,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62 -758,62	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 418,63 480,69 719,31 719,31 -687,67 -687,67 -427,31 427,31 -17,22 -17,22 -17,22 17 17 17 17 17 -17 -23,57 -410,39 8,35 8,35 8,35	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1025,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,59 1235,59 1242,18 642,18 642,18 642,18 642,88 638,67	1600           1600           1600           1600           Capacidade do Equipamento           1600           1600           1600           2600           2600           2600           2600           2600           9999           1150           1150           1150           1150           1150           1150           1150	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 3,34 3,34 3,34 3,34 3,34 3,	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 31,64 31,64 31,64 31,64 -8,68 16,92 105,37 105,37 105,37 25,35 25,35 25,35 25,35 -103,61 16,92 25,35 2	
21 22 22 22 23 23 23 24 24 24 24 24 24 24 24 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	021-500 022-500 022-500 022-500 023-500 023-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 024-500 025-500 025-500 025-500 025-500 025-500 026-500 026-500 027-500 027-500 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345 028-345	1,05 1,06 1,06 1,06 Tensão (p. u) 1,05 1,05 1,05 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,03 1,04 1,05 1,04 1,	19           19           21           23           PARA           21           22           14           25           27           24           26           25           24           26           25           24           29           13           29           29           29           29           29           29           28	019-500           021-500           023-500           Nome           PARA           021-500           022-500           014-500           025-500           025-500           027-500           024-500           024-500           024-500           026-500           026-500           026-500           026-500           025-500           025-500           025-500           025-500           025-500           025-500           025-500           025-500           028-345           029-345           029-345           029-345           029-345           029-345           029-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345           028-345	-231,26 -130,89 359,78 Fluxo (MW) -321,12 -357,18 -1015,28 -1015,28 -1142,25 -1142,25 -1142,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1138,25 -1936,75 1939,5 1939,5 254,46 -254,46 -1043,6 641,95 -480,61 254,46 -638,62 -638,62 -638,62 -638,62	-45,45 -45,45 -0,73 -179,42 Fluxo (MVar) -240,51 -210,55 233,39 233,39 233,39 -442,7 -442,7 418,63 480,69 480,60 480,50 4	235,68 130,89 402,04 Fluxo (MVA) 401,21 414,62 1041,76 1025,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,04 1225,09 1235,59 1242,18 642,18 642,18 642,18 642,18 642,88 638,67	1600           1600           1600           2600           9999           2600           2600           2600           2600           2600           9999	0 0 0 Tap (p.u.) 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0,9 0,22 2,61 Perda Ativa (MW) 2,67 2,61 8,51 4 4 4 0,52 4 4 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 2,75 0,52 0 0 0 0 0 0 0 3,34 3,34 3,34 3,34 3,34	-267,16 -170,87 -389,98 Perda Reativa (MVar) -509,1 -389,98 73,61 73,61 37,98 37,98 37,98 37,98 37,98 31,64 32,53 25,35	

30	030-345	1,07	28	028-345	519,62	-70,04	524,32	9999	0	39,01	-103,61	
31	03120	1	17	017-500	1318,29	-380,46	1372,09	9999	0	3,14	216,06	
32	03220	1	18	018-500	1200	-76,48	1202,43	9999	0	0	152,42	
33	03320	1	20	020-500	1200	-44,81	1200,84	9999	0	0	155,74	
34	03420	1	21	021-500	-0,31	-2,8	2,82	9999	0	0	0	
35	05120	1,03	2	002-500	1097,3	56,36	1098,75	9999	0	0	119,48	
36	06120	1,03	2	002-500	1097,3	56,36	1098,75	9999	0	0	119,48	
					289,9	-3405,27				579,9	-6810,6	

## APÊNDICE B – DADOS DE SIMULAÇÃO DO ANATEM

( **************	*****	******	****		
TITU					
SISTEMA DE 34	BARRAS - SUL-S	SUDESTE			
( SISTEMA COM	PLETO				
(======================================			=================		=====
(ASSOCIACAO I	DE ARQUIVO PA	RA SAIDA DE RE	I ATORIOS ( opca	ao FILE )	
(======================================			==================	=======	=====
ULOG					
4					
Sis34h OLIT					
(					
0200					
Sie34b LOG					
(					
(					
(					
(ASSOCIACAO I					
(					
OLOG o					
8					
( CiaOAb alt					
SIS34D.plt					
(					
(					
(					
(======================================			===============		
(DADOS DE OPO	COES DEFAULT	DE EXECUCÃO			
(======================================			=================	=================	=====
DOPC IMPR					
(Op) E (Op) E (O	p) E (Op) E (Op)	E (Op) E (Op) E (0	Op) E (Op) E (Op)	) E	
CONT L 80CO D	FILEL				
999999					
(					
DCTE					
TABS 1.E-3					
999999					
(					
(======================================			============		
(ASSOCIACAO I	DE ARQUIVO CO	M FLUXO DE PC	TENCIA ( ANARE	EDE )	
(======================================					=====
ULOG					
2					
CONT_001.SAV					
(					
(============					
( RESTABELECIN	MENTO DO CAS	O DE FLUXO DE	POTENCIA		
(============			=======================================	=================	=====

(2     CENARIO MEDIA     N->SUL     SUL->SUDESTE       1     CENARIO MEDIA     N->SUL     SUL->SUDESTE
1 CENARIO MEDIA N->SUL SUL->SUDESTE
(99
(
(
( BANCO DE DADOS DE MAQUINAS E REGULADORES ( VERIFICAR ATUALIZA€OES )
(
(
ULOG
3
C:\Users\Pablo\Desktop\tfc\Simulações\Sis34b.CDU
ARQM IMPR
(
((=====================================
( MODELOS DE GERADORES TIPO CLASSICO
(======================================
(DMDG MD01
((No) (L'd)(Ra )( H )( D )(MVA)Fr C
(0100 (barra infinita)
(999999
(======================================
( MODELOS DE GERADORES COM POLOS SALIENTES
(======================================
DMDG MD02
(
( UHE Itaipu 60 Hz
(No) (CS) (Xd )(Xq )(X'd) (X"d)(XI )(T'd) (T"d)(T"q)
001 001 94.9067.8031.70 25.20 12.0 8.50 0.09 0.19
(No) (Ra )( H )( D )(MVA)Fr C
001 5.389 737. N
(( UHE Gov. Bento Munhoz
(INU) (US)(AU)(AU) (A U)(A)(I U) (I U)(I Q)
(10) (CS) (Au )(Au )(Au) (Au)(Ai )(10) (10)(10) 002 002 91.8968.6330.25 24.2216.13 7.92 0.060.090
(NO) (CS) (AU)(AU) (AU)(AU) (AU)(AU) (AU)(AU) (AU)(AU) 002 002 91.8968.6330.25 24.2216.13 7.92 0.060.090 (No) (Ra)(H)(D)(MVA)Fr C
(No)       (CS)       (A)       (A) <td< td=""></td<>
(NO)       (CS)       (A)       (A) <td< td=""></td<>
(NO)       (CS)       (A)       (A) <td< td=""></td<>
(NO)       (CS)       (XU)       (XU)       (IU)       (IU)
(No)       (CS)       (Xd)       (Xd)       (Xd)       (Td)       (Td)
(No)       (CS)       (Xd)       (Xd)       (Xd)       (Yd)       (Yd)
(No)       (CS)       (Xd)       (Xd)       (Xd)       (Yd)       (Yd)
(No)       (CS)       (Xd)       (Xd)       (Xd)       (Yd)       (Yd)
(No)       (CS)       (Xd)       (Xd)       (Xd)       (Yd)       (Yd)

(No) (Ra )( H )( D )(MVA)Fr C	
004 4.071 333. N	
(( UHE Itaipu 60 Hz -> SUDESTE	
(No) (CS) (Xd )(Xg )(X'd) (X"d)(Xl )(T'd) (T	"d)(T"g)
005 001 94.9067.8031.70 25.20 12.0 8.50	0.09 0.19
(No) (Ra)(H)(D)(MVA)FrC	
005 5.389 737 N	
999999	
(	
(	
(DADOS DE CORVAS DE SATURAÇÃO DAS N	
( UHE Itaipu 60 Hz	
(No) T ( Y1 ) ( Y2 ) ( X1 )	
001 2 0.060 5.84 0.8	
( UHE Gov. Bento Munhoz	
(No) T ( Y1 ) ( Y2 ) ( X1 )	
002 2 0.0220 7.874 0.8	
( UHE Salto Santiago	
(No) T ( Y1 ) ( Y2 ) ( X1 )	
003 2 0.0460 6.300 0.8	
(	
( UHE Segredo	
(No) T (Y1) (Y2) (X1)	
004 2 0.0147 7.098 0.8	
(	
999999	
(======================================	
( DADOS DE MAQUINAS E ASSOCIAÇÃO DAS	
(Nb) Ma (B) (O) Lind (Ma) (Mt) u(My) u(Ma)	
35 10 100 100 2 001 0020 0220	
36 10 100 100 2 001 003u 023u	36
31 10 100 100 4 004 004u 024u	31
32 10 100 100 4 004 005u 025u	32
33 10 100 100 4 002 006u 026u	33
34 10 100 100 1 004 007u 027u	34
26 10 100 100 6 001 008u 028u	26
(	
( Nb) Mq (P) (Q) Und ( Mg ) ( Mt )u( Mv )u( Me	)u(Xvd)( Nb)
( 01 10 100 100 2 001 0 <sup>4</sup>	1
( 35 10 100 100 2 001 38	5

( 36 1	0 100 10	0 2	001			36				
( 31 1	0 100 10	04	004	Ļ		31				
( 32 1	0 100 10	04	004	Ļ		32				
( 33 1	0 100 10	04	002	2		33				
( 34 1	0 100 10	0 1	004	- L		34				
(261)		0 6	001			26				
( 20		00	001			20				
(	000000									
1	9999999									
(										
(										
(=====	=======	====:	====	======		=====			====	====
(DADO	S DE MC	NITC	RAC	AO						
(=====		====:	====	=====		=====		=============	====	====
(										
(										
DPLT										
(Tipo)M	(EI)(Pa	) Nc	Gp ( l	Br) Gr (	Ex) (BI) P	(	Nome da Var	iável	)	
DELT	01	10	34 <sup>-</sup>	10						
DELT	36	10	34 ·	10						
DELT	35	10	34 ·	10						
(DELT	34	10	34	10						
	33	10	34	10						
	32	10	34 -	10						
	34	10	34	10						
DELT	31	10	34	10						
DELI	26	10	34							
(Tipo)M	(EI)(Pa	) NC	Gp ( I	Br) Gr (	Ex) (BI) P	(	Nome da Var	iável (	)	
PACE	01	10								
PACE	36	10								
PACE	35	10								
PACE	34	10								
PACE	33	10								
PACE	32	10								
PACE	31	10								
PACE	26	10								
(Tipo)M	(EI)(Pa	) Nc	Gp ( I	Br) Gr (	Ex) (BI) P	(	Nome da Var	iável	)	
PGER	01	, -		, - (				,	/	
PGFR	36									
PGER	35									
PGER	34									
	<del></del> २२									
	20									
POER	J∠									
PGER	<u></u> ৩০									
PGER	26		<b>•</b> ·							
(Tipo)M	( EI ) ( Pa	) Nc	Gp ( l	Br) Gr (	Ex) (BI) P	(	Nome da Var	iavel	)	
QGER	01									
QGER	36									
QGER	35									
QGER	34									

QGER	33					
QGER	32					
QGER	31					
QGER	26					
(Tipo)M	(EI)(Pa	a) Nc Gp ( Br) Gr (	(Ex) (BI) P (	Nome da Var	iável )	
VOLT	01					
VOLT	36					
VOLT	35					
VOLT	34					
VOLT	33					
VOLT	32					
VOLT	31					
VOLT	26					
(Tipo)M	(EI) (Pa	a) Nc Gp ( Br) Gr (	(Ex)(BI)P (	Nome da Var	iável )	
ANGL	01					
ANGL	36					
ANGL	35					
ANGL	34					
ANGL	33					
ANGL	32					
ANGL	31					
ANGL	26					
(						
(						
	999999					
(						
(						
(						
(=====	=======					
( DADO	S DE EV	ENTOS				
(=====	=======					
DOPC I	MPR					
FILE L						
	999999					
(						
(=====				=================		=======)
DEVT II	MPR					,
(Tp) ( Te	empo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	。) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc) (Bc) (Defas	5)
APCL	0.1 30	28 28 5				, 
RMCL	0.3 30	) 28				
ABCI	0.3 30	28				
	999999					
(						
(DCAR	IMPR					
((tp) (no	) C (tp) (	no) C (tp) (no) C	C (tp) (no ) O (A) (I	B) (C) (D) (Vfl)		
(AREA	1		0 75 0 100			
(999999	)					
(						

SIM			
Tmax)(Stp)(F	P)( )		
0003 13			
EXSI			
EXECUCAO D	A SIMULACAO		
FIM DA SIMUL	ACAO		
IM			

# APÊNDICE C – MODELOS DE MÁQUINA E CURVAS DE SATURAÇÃO





corrente da armadura da máquina projetada no eixo d, em pu

corrente da armadura da máquina projetada no eixo q, em pu

corrente de campo da máquina, em pu

saturação da máquina, em pu

 $I_d$ 

 $I_q$ 

 $I_{\rm fd}$ 

Sat

### APÊNDICE D – REGULADORES DE TENSÃO E VELOCIDADE



No	Número de identificação do modelo predefinido de regulador de tensão
Cs	Número de identificação da curva de saturação como definido no campo Nc do código DCST
Ka	Ganho do regulador de tensão, em pu/pu
Ke	Parâmetro da excitatriz, adimensional
Kf	Ganho do circuito de realimentação derivativa, em segundos
Tm	Constante de tempo do transdutor de tensão, em segundos
Та	Constante de tempo do regulador de tensão, em segundos
Te	Constante de tempo da excitatriz, em segundos
Tf	Constante de tempo do circuito de realimentação derivativa, em segundos
Lmn	Limite inferior da tensão de saída do regulador de tensão, em pu
Lmx	Limite superior da tensão de saída do regulador de tensão, em pu
L	Letra $D$ , se o limitador for dinâmico, ou letra $E$ caso seja estático
S	Letra D caso a saída da curva de saturação seja multiplicada pela tensão de campo ou letra I caso
	contrário



No	Número de identificação do modelo predefinido de regulador de velocidade
R	Estatismo permanente, em pu
Rp	Estatismo transitório, adimensional
At	Ganho da turbina, em pu/pu
Qnl	Vazão sem carga, em pu
Tw	Constante de tempo da água, em segundos
Tr	Constante de tempo do regulador, em segundos
Tf	Constante de tempo de filtragem, em segundos
Tg	Constante de tempo do servomotor, em segundos
Lmn	Limite inferior de abertura da comporta, em pu
Lmx	Limite superior de abertura da comporta, em pu
Dtb	Fator de amortecimento da turbina, em pu
D	Fator de amortecimento da carga, em pu

Pbg	Potência base	do gerador, em	MVA		
Pbt	Potência base	da turbina, em M	MW		

## APÊNDICE E – LISTA DE CONTINGÊNCIAS SIMULADAS DO ANATEM

CONTINGENCIA	N						
(CC em linha CA	.com atuação da i	proteção após 12 cio	los a 60Hz (0 ;	2s) - 41 Contingên	icias		
	com ataaşao aa						
( Ident ) (		Título		)			
				)			
$\begin{array}{ccc} \text{LINNAI} & \text{I-I.} \\ \text{(Ta)} & \text{(Ta)} & \text{(Ta)} \end{array}$					、 、		
(1p) (1empo)(E	)(Pa)NC(EX) (%	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( RC ) (	XC) (BC) (Defas	;)		
APCL 0.1 2	3135						
RMCL 0.3 2	31						
ABCI 0.3 2	3 1						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA2 1-2:	CC3F LINHA COI	I REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc)(Bc)(Defas	5)		
APCL 0.1 2	3235						
RMCL 0.3 2	32						
ABCI 0.3 2	3 2						
(							
FINCTG							
(							
(		Título		)			
				)			
$\begin{array}{c} \text{LIN} \square \text{A3} & 1-3. \end{array}$					\ \		
(1p) (1empo)(E	)(Pa)Nc(Ex) (%	) (ABS) Gr Und	(BI)P ( RC ) (	Xc)(Bc)(Defas	5)		
APCL 0.1 2	3335						
RMCL 0.3 2	33						
ABCI 0.3 2	3 3						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA4 1-4:	CC3F LINHA COI	M REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	;)		
APCL 0.1 2	3435	, , ,		, , , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	, 		
RMCI 0.3 2	3 4						
ABCL 0.3 2	3.4						
(							
		<b>T</b> (1)		``````````````````````````````````````			
( Ident ) (				)			
LINHA5 2-1:	CC3F LINHA COI	M REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(E	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc)(Bc)(Defas	;)		
APCL 0.1 4	5 5 5						
RMCL 0.3 4	5						
ABCI 0.3 4	5						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA6 3-1:	CC3F LINHA CO	M REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc)(Bc)(Defas	5)		
APCL 0.1 4	6 6 5	, , ,		,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	,		
RMCI 0.3 4	6						
ABCI 0.2 4	6						
(	5						
(							
FIMCTG							

(			
( Ident ) (	Título	)	
		/	
(Tr) (Tempe)(EL)		(PI)P(Pa)(Ya)(Pa)(Pafaa)	
	(Pa)NC(EX) (%) (ABS) GI UNU	(BI)P (RC) (XC) (BC) (Delas)	
APCL 0.1 8	10 10 5		
RMCL 0.3 8	10		
ABCI 0.3 8	10		
(			
FIMCTG			
(			
( Ident ) (	Título	)	
LINHA12 9-1: 0	CC3F LINHA COM REMOCAO		
(Tp) ( Tempo)( EI )	( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(Xc)(Bc)(Defas)	
APCL 0.1 9	10 10 5		
RMCL 0.3 9	10		
ABCI 0.3 9	10		
(			
FIMCTG			
(			
( Ident ) (	Título	)	
LINHA15 12-1:	CC3F LINHA COM REMOCAO		
(Tp) ( Tempo)( El )	( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) ( Xc ) ( Bc ) (Defas)	
APCL 0.1 11	13 13 5		
RMCL 0.3 11	13		
ABCI 0.3 11	13		
(			
FIMCTG			
(			
( Ident ) (	Título	)	
		,	
$(T_{n})$ (Tompo)(EL)	$(P_2)N_2(F_2)(\%)(APS)Grund$	(PI)P(Pe)(Ye)(Pe)(Defac)	
AFCL 0.1 12	12		
ADCL 0.2 12	10		
ABCI 0.3 12	13		
FINCIG			
(	<b>T</b> 4. 1-	\	
( Ident ) (		)	
LINHA17 14-1:			
(Tp) (Tempo)(EI)	( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) ( Xc ) ( Bc ) (Defas)	
APCL 0.1 14	24 1 24 5		
RMCL 0.3 14	24 1		
ABCI 0.3 14	24 1		
(			
FIMCTG			
(			 
( Ident ) (	Título	)	
LINHA18 14-2:	CC3F LINHA COM REMOCAO		 
(Tp) ( Tempo)( El )	( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) ( Xc ) ( Bc ) (Defas)	
APCL 0.1 14	24 2 24 5		
RMCL 0.3 14	24 2		
ABCI 0.3 14	24 2		
(			
FIMCTG			
(			
( Ident ) (	Título	)	
LINHA19 15-1:	CC3F LINHA COM REMOCAO		
(Tp) (Tempo)(EI)	( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) ( Xc ) ( Bc ) (Defas)	
APCL 0.1 15	16 1 16 5		

	5 16 1						
ABCI 0.3 15	101						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA20 15-2	2: CC3F LINHA CO	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(Fl	)(Pa)Nc(Fx) ( %	) (ABS) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	;)		
	162 16 5	, , (, i.2.0. ) ei eina		///////////////////////////////////////	,		
	- 10 2 10 3						
RIVICE 0.5 IS	0 10 2						
ABCI 0.3 15	16 2						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA21 16-1	I: CC3F LINHA CO	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(Fl	(Pa)Nc(Fx)(%	) (ABS.) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	:)		
					,		
APCL 0.1 10							
RMCL 0.3 16	5 17						
ABCI 0.3 16	17						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
				/			
(Tp) (Tempe) (Fl							
(Tp) (Tempo)(E	)(Pa)NC(EX)(%	) (ABS ) GI UNU	(ы)Р ( КС ) (	AC) ( BC) (Delas	5)		
APCL 0.1 17	18 18 5						
RMCL 0.3 17	7 18						
ABCI 0.3 17	18						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
				,			
(Tra) (Tarrana) (FI					.)		
(Tp) (Tempo)(E	)(Pa)NC(EX) (%	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( RC ) (	XC) (BC) (Defas	5)		
APCL 0.1 18	19 19 5						
RMCL 0.3 18	3 19						
ABCI 0.3 18	19						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
				,			
					<b>`</b>		
(ip) (iempo)(El	)(Pa)NC(Ex)(%	) (ABS) Gr Und	(BI)H ( KC ) (	лс) ( вс) (Defas	5)		
APCL 0.1 19	16 16 5						
RMCL 0.3 19	9 16						
ABCI 0.3 19	16						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
				)			
(Ta) (Tana ) (Tana					· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
(Ip) (Iempo)(El	)(Pa)NC(Ex)(%	) (ABS) Gr Und	(BI)P ( RC ) (	AC) (BC) (Defas	5)		
APCL 0.1 19	22 22 5						
RMCL 0.3 19	9 22						
ABCI 0.3 19	22						
(							
FIMCTG							
(							

( Ident ) (		Título		)			
LINHA26 21-1	· CC3E LINHA C			/			
	)(Pa)Nc(Ex) (%	(ABS) Gr Lind		Yc) (Bc) (Defas	)		
				AC ) ( DC ) (Delas	)		
AFCL 0.1 20	191 19 5						
RMCL 0.3 20	191						
ABCI 0.3 20	19 1						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA27 21-2	: CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	6) (ABS) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	)		
APCL 0.1 20	192 19 5				, 		
RMCI 0.3 20	19.2						
ABCI 0.3 20	19.2						
(	10 2						
				\			
( Ident ) (		Título		)			
LINHA28 22-1	: CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	6)(ABS)Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc ) ( Bc ) (Defas	)		
APCL 0.1 21	17 17 5						
RMCL 0.3 21	17						
ABCI 0.3 21	17						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA29 23-1				X - ) ( D - ) (D - f	<b>`</b>		
(Tp) (Tempo)(EI	)(Pa)NC(EX) (%	o) (ABS) Gr Und	(BI)P ( RC ) (	Xc) (Bc) (Detas	)		
APCL 0.1 22	21 21 5						
RMCL 0.3 22	21						
ABCI 0.3 22	21						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA30 24-1	: CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(El	)(Pa)Nc(Ex) ( %	6) (ABS) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	)		
APCI 0.1 22	23 23 5	, (	(=-), (, (	,(,(	/		
PMCI 0.3 22	20 20 0						
	20						
ABCI 0.3 22	23						
(							
FIMCIG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA31 25-1	: CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	6)(ABS)Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc ) ( Bc ) (Defas	)		
APCL 0.1 23	21 21 5						
RMCL 0.3 23	21						
ABCI 0.3 23	21						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident )/		Título		)			
				,			
LINHA32 26-1					<b>`</b>		
(1p) ( 1empo)( El	)(Pa)Nc(Ex)(%	。) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	xc) (Bc) (Defas	)		
APCL 0.1 24	251 25 5						
RMCL 0.3 24	25 1						

ABCI 0.3 24	25 1						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
				)			
LINHA33 26-2	2: CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	6 ) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc)(Bc)(Defas	)		
APCL 0.1 24	252 25 5						
RMCL 0.3 24	1 25 2						
ABCI 0.3 24	25.2						
(							
FINCIG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA34 27-1	: CC3F LINHA CO	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(FI	)(Pa)Nc(Fx) ( %	(ABS) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	)		
	27 27 5		(2.). (1.0)/(	/ to / ( 2 c / ( 2 c) do	/		
AFCL 0.1 24	21 21 3						
RMCL 0.3 24	+ 27						
ABCI 0.3 24	27						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
				)			
LINHA35 28-1	CC3F LINHA CO						
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	。) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc)(Bc)(Defas	)		
APCL 0.1 25	26 1 26 5						
RMCL 0.3 25	5 26 1						
ABCI 0.3 25	26 1						
FIMCIG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA36 28-2	CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) (Tempo)(Fl	)(Pa)Nc(Fx) ( %	(ABS) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc) (Bc) (Defas	)		
	26.2 26 5	, (, , , , , , , , , , , , , , , , , ,	(2.). (1.0) (	/ to / ( 2 c / ( 2 c) d	/		
ALCE 0.1 23	202 20 3						
RIVICE 0.3 25	0 20 2						
ABCI 0.3 25	26 2						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
					、		
(Tp) (Tempo)(El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc) (Bc) (Defas	)		
APCL 0.1 28	291 295						
RMCL 0.3 28	3 29 1						
ABCI 0.3 28	29 1						
(							
EIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA38 29-2	CC3F LINHA C	OM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	。) (ABS ) Gr Und	(BI)P(Rc)(	Xc)(Bc)(Defas	)		
APCL 0.1 28	29 2 29 5						
RMCI 0.3 29	29.2						
	202						
ABUI 0.3 28	29 Z						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			

LINHA39 29-3: CC3F LINHA COM REMOCAO	
(Tp) (Tempo)(EI)(Pa)Nc(Ex)(%) (ABS) Gr Und (BI)P (Rc	(Xc)(Bc)(Defas)
APCI 0.1 28 20.3 20 5	
RIGE 0.1 20 293 29 3	
RMUL 0.3 28 29 3	
ABCI 0.3 28 29 3	
(	
FIMCTG	
(	
( Ident ) (Título	
(Tp) (Tempo)( EI )( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und (BI)P ( Rc	(Xc) (Bc) (Defas)
APCL 0.1 28 29 4 29 5	
RMCL 0.3 28 29 4	
ABCI 0.3 28 29 4	
(	
EIMCTC	
( Ident ) (TítuloTítulo	)
LINHA41 30-1: CC3F LINHA COM REMOCAO	
(Tp) ( Tempo)( El )( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und (Bl)P ( Rc	(Xc)(Bc)(Defas)
APCL 0.1 28 30 30 5	
RMCI 0.3 28 30	
ABCI 0.3 28 30	
FIMCTG	
(	
(======================================	=======================================
( Ident ) (Título	) // // // // // // // // // // // // //
(1p) (1empo)(EI)(Pa)Nc(Ex) (%) (ABS) Gr Und (BI)P (Rc	(Xc) (Bc) (Defas)
APCB 0.1 5	
RMCB 0.3 5	
ABCI 0.3 5 7	
(	
FIMCTG	
LINHA7D7 4-1: CC3F BARRA COM REMOCAO	
(Tp) ( Tempo)( El )( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und (BI)P ( Rc	( Xc ) ( Bc ) (Defas)
APCB 0.1 7	
RMCB 0.3 7	
ABCI 0.3 5 7	
(	
FINCTO	
( Ident ) (TítuloTítulo	)
LINHA8b6 5-1: CC3F BARRA COM REMOCAO	
(Tp) ( Tempo)( El )( Pa)Nc( Ex) ( % ) (ABS ) Gr Und (Bl)P ( Rc	(Xc)(Bc)(Defas)
APCB 0.0 6	
RMCB 0.2 6	
FIMCTG	
(	
( Ident ) (TítuloTítulo	)
(TP) (Terripo)(Er)(Pa)NC(Ex)(%)(ABS) Gr Und (BI)P(RC	
APCB 0.1 7	
RMCB 0.3 7	

(							
FIMCTG							
(							
( ( Idont ) (		Título		)			
				)			
	1. CUSF BARRA				<b>`</b>		
(Tp) (Tempo)(E	)(Pa)NC(EX) (%	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( RC ) (	AC) ( BC) (Defas	)		
APCB 0.1 7	-						
RMCB 0.3 /							
ABCI 0.3 7	8						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA9b8 6-	1: CC3F BARRA	COM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc ) ( Bc ) (Defas	)		
APCB 0.1 8							
RMCB 0.3 8	8						
ABCI 0.3 7	8						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA10b7 7	-1 <sup>.</sup> CC3F BARRA	COM REMOCAO		,			
(Tp) ( Tempo)( El	)(Pa)Nc(Fx) (%	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc.) ( Bc.) (Defas	)		
					/		
	,						
	0						
ABCI 0.3 7	9						
FINCIG		<b>—</b> " ·		``````````````````````````````````````			
( Ident ) (		l itulo		)			
LINHA10b9 7	-1: CC3F BARRA	COM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc ) ( Bc ) (Defas	)		
APCB 0.1 9							
RMCB 0.3 9							
ABCI 0.3 7	9						
(							
FIMCTG							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA13b10	10-1: CC3F BARF	RA COM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc)(Bc)(Defas	)		
APCB 0.1 10	)						
RMCB 0.3 1	0						
ABCI 0.3 10	11						
(							
FIMCTG							
(							
( Ident ) (		Título		)			
LINHA13b11	10-1: CC3E BARE			,			
(Tp) (Tempo)(El	)(Pa)Nc(Ex) (%	(ABS) Gr Lind	(BI)P(Bc)	Xc) (Bc) (Defas	)		
					/		
RMCB 0.3 4	1						
ABCI 0.2 40	11						
	11						
		<b>.</b>		`````			
( Ident ) (				)			
LINHA14b10	11-1: CC3F BARF	RA COM REMOCAO					
(Tp) ( Tempo)( El	)( Pa)Nc( Ex) ( %	) (ABS ) Gr Und	(BI)P ( Rc ) (	Xc ) ( Bc ) (Defas	)		
APCB 0.1 10	)						

RMCB 0.3 10			
ABCI 0.3 10 12			
(			
FIMCTG			
(			
( Ident ) (	Título	)	
LINHA14b12 11-1: CC3F BARF	RA COM REMOCAO		
(Tp) ( Tempo)( El )( Pa)Nc( Ex) ( %	b) (ABS ) Gr Und (BI)P ( R	c ) ( Xc ) ( Bc ) (Defas)	
APCB 0.1 12			
RMCB 0.3 12			
ABCI 0.3 10 12			
(			
FIMCTG			
(			
FIM			

### APÊNDICE F – CÓDIGO EM PYTHON UTILIZADO

тп [ ].	import tensorflow as tf from tensorflow import keras
	from tensorflow.keras import layers
	from keras import layers
	sc = StandardScaler()# Método de Estandardização por Escalonamento import warnings
	warnings.riiterwarnings("ignore") import numpy as np #Manipulação de vetores, matrizes, operações, etc. import nandes as nd #Visualização, organização nos DataFrames (tabelas)
	import tensorflow as the #Visualização, organização nos balar ames (tabelas) import tensorflow as the #Machine Learning etc. import mathlotlib, publit as plt #Plotagem e visualização
	from sklearn import svm #SVM padrão from sklearn.svm import SVC
	<pre>from sklearn.model_selection import train_test_split, StratifiedKFold, GridSearchCV #Model tunning from sklearn.preprocessing import StandardScaler #Estandardização por escalonamento</pre>
	from sklearn.feature_selection import RFECV #Seleção por eliminação recursiva de atributos from sklearn.metrics import confusion_matrix #Matriz de confusão p/ discriminar os erros e acertos na rede neural
	import DADOS
	random.seed(13) plt.rcParams["figure.figsize"]=18.18
	<pre>%matplotlib qt pd.set_option('display.max_colwidth', None)</pre>
In [ ]:	from keras import Sequential
T = [ ].	<pre>from keras.layers import Dense footureCroup = list/DADOS Meguines keys())</pre>
In [ ]:	<pre>TreatureGroup = list(DADUS.Maquinas.keys()) featureGroup = list(DADUS.Maquinas[str(x)].columns) for x in list(DADOS.Maquinas.keys())] featureGroup = pd.DataFrame([list(DADOS.Maquinas.keys()), [list(DADOS.Maquinas[str(x)].columns) for x in list(DADOS.Maquinas.keys())]]).T print(features.to_latex(index=False))</pre>
In [ ]:	#Define pasta principal como diretório de trabalho os.chdir('c:\\Users\\pablo\OneDrive - ufmt.br\\1 - Análise de Estabilidade Transitória Utilizando Aprendizagem de Máquina')
In [ ]:	parametros = {'Kernel':'linear', #Parâmetro p/ SVM - Tipo de kernel 'Funcão perda':'binary crossentropy'.#Parâmetro p/ RNA - Funcão de pontuação de otimização
	'Otimizador':'SGD',#Parâmetro p/ RNA - Forma de câlculo de descida do gradiente do treinamento 'Ativacao camadas':'relu',#Parâmetro p/ RNA - Função de ativação das camadas de entrada e escondidas 'Ativacao saida':'sigmoid',#Parâmetro p/ RNA - Função de ativação da camada de saída }
	conjuntos = DADOS.Maquinas #Dicionário com cada conjunto associado a um índice
	<pre>index = list() for x in conjuntos: index append(x) #Lista de indices com as conjuntas</pre>
	y = DADOS.y
In [ ]:	#Função p/ treinamento e teste de RNA
	#caso θ - Apenas camadas de entrada e saída (2 layers) #caso 1 - Uma única camada entre camadas de entrada e saída (3 layers)
	#caso 2 - Quatro camadas entre camadas de entrada e saída (6 layers) #A saída da função é uma única tabela resumo dos resultados obtidos na execução
	<pre>def rna(rfe, conjuntos, index, parametros):     resultado = pd.DataFrame()     acconstructure former ()</pre>
	perua = parametros['Puncao perua'] otimizador = parametros['Otimizador'] faty camadas = parametros['Atiyacao camadas']
	fatv_camada_saida = parametros['Ativacao saida']
	<pre>for conjunto in conjuntos: #Para cada indice do dicionario 'conjuntos', X = conjuntos[str(conjunto)] # a variável X recebe o indice X_treino, X_teste, y_treino, y_teste = train_test_split(abs(X.values), y.values.ravel(),</pre>
	X_treino = sc.fit_transform(X_treino) X_testa = sc.fit_transform(X_treino)
	<pre>if rfe: selec cv = REFCV(SVC(C=1, kernel=']inear'), sten=1, cv=StratifiedKFold(2))</pre>
	selec_cv = selec_cv.fit(X_treino, y_treino) #Retorna os atributos selecionados e os índices da seleção
	X_selected = np.array(X[X.columns[selec_cv.get_support()]])
	<pre>selected_inputs = X.columns[selec_cv.get_support()]</pre>
	X_treino, X_teste, y_treino, y_teste = train_test_split(abs(X.values), y.values.ravel(),
	X_treino = sc.fit_transform(X_treino) X_teste = sc.fit_transform(X_teste)
	<pre>#Modelagem de camadas de neurônios modelo = Sequential()</pre>
	#Camada de Entrada -> dimensão da entrada = número de variáveis
	<pre>modelo.add(Dense(64, input_dim=X_treino.shape[1], activation=fatv_camadas))</pre>
	modelo.add(bense(1, activation=ratv_camada_saida))
	<pre>modelo.compile(loss=perda,</pre>
	#17.5% dos dados de treino p/ CV - 25% dos dados do conjunto #Batch size - número de amostras processadas antes de atualizar o modelo da RNA batch_size = 128
	#Steps per epoch - número de iterações de batch antes de terminar uma época = nº amostras/tamanho do batch steps_per_epoch = int(X_treino.shape[0]/batch_size)
	#Ajuste do modelo clf_rna = modelo.fit(X_treino,y_treino, validation_split=0.175, batch_size=None, epochs=30, validation_stens = stens per enoch*2, stens per enoch=stens per enoch)
	#Aavaliação do Modelo eval_treino=modelo.evaluate(X_treino, y_treino) eval_teste=modelo.evaluate(X_teste, y_teste)
	<pre>#Predição com os dados de teste y_pred = modelo.predict(X_teste)</pre>
	#Classificação p/ construção de matriz de confusão #y_pred>0.5 -> True -> Classificado corretamente; y_pred>0.5 -> False -> Classificado incorretamente y_pred = (y_pred>0.5) cm = confusion_matrix(y_teste, y_pred)
	#Construção da tabela de saída
	<pre>'Tesurtadu = resurtadu.append({ reste - Acertos p/ Estave1:cm[0][0], 'Teste - Erros p/ Estáve1':cm[0][1], 'Teste - Acertos p/ Instáve1':cm[1][1]</pre>
	'Teste - Erros p/ Instavel':cm[1][0], 'Precisão de Treino (%)':eval treino[1]*100.
	'Precisão de Teste (%)':eval_teste[1]*100}, ignore_index=True) resultado.set_index(np.array(index), inplace=True)
	return resultado
In [ ]:	Resultado_RNA_RFE = rna(True, conjuntos, index, parametros) Resultado_RNA = rna(False, conjuntos, index, parametros)
In [ ]:	<pre>import warnings warnings.filterwarnings("ignore")</pre>
----------	--
	import numpy as np #Manipulação de vetores, matrizes, operações, etc. import pandas as pd #Visualização, organização nos DataFrames (tabelas)
	<pre>import tensorflow as tf #Machine Learning etc. import matplotlib.pyplot as plt #Plotagem e visualização</pre>
	<pre>from sklearn import svm #SVM padrão from sklearn.svm import SVC from sklearn.svm import SVC from sklearn.model_selection import train_test_split, StratifiedKFold, GridSearchCV #Nodel tunning</pre>
	from sklearn.preprocessing import StandardScaler #Estandardização por escalonamento from sklearn.feature_selection import RFECV #Seleção por eliminação recursiva de atributos from sklearn.metrics import confusion_matrix #Matriz de confusão p/ discriminar os erros e acertos na rede neural
	<pre>from itertools import product sc = StandardScaler()</pre>
	import DADOS import random
	random.seed(13) plt.rcParams["figure.figsize"]=18,18 %matplotlib qt
Tn [ ]:	pd.set_option('display.max_colwidth', None)
III [ ].	MELASSE VASILAT VA SVY, agrega as entravas e processa o treino e teste vascandose nelas MEREOL, select () processa o algoriton de seleção recursiva de atributos por validação cruzada #Otimiza_C() processa uma busca em grid do paramètro de regularização C ótimo #Demanta() quito um coltávia da SUM asta procesatorên
	<pre>mreporta() emire um relatorio da SVM para apresentação. #A lista de todos os atributos da classe Build_SVM() podem ser acessados com a passagem do métododict class Build_SVM:</pre>
	detinit(self, X, y, labels, conjunto, C, kernel): #Armazena as entradas self.conjunto = conjunto
	self.Labels = Labels self.X_raw = X self.X = np.array(self.X_raw)
	<pre>self.y = np.array(y) # Separação dos dados em conjuntos de treino e teste self.X_treino, self.X_teste, self.y_treino, self.y_teste = train_test_split(self.X, self.y, test_size=0.3, shuffle = True) #Separação dos dados</pre>
	#Shuffle true pra ser aleatorio com random.seed=13 #Estandardização por escalonamento #z = (x - u) / s
	#u é a média da amostra de treino; s desvio padrão da amostra de treino #Padroniza as amostras removendo a média e escalando o desvio padrão self.X treino norm. self.X teste norm = sc.fit transform(self.X treino), sc.fit transform(self.X teste)
	# Construção do modelo de classificador SVM self.Model = SVC(C=C, kernel=kernel) # É de interesse apenas C e kernel, com o resto dos parâmetros em default
	<pre>self.Model.fit(self.X_treino_norm, self.y_treino) # 0 classificador se ajusta aos dados de treinamento</pre>
	self.Precisao_Treino = self.Model.score(self.X_treino_norm, self.y_treino) #Pontuação de precisão de treino self.Precisao_Teste = self.Model.score(self.X_teste_norm, self.y_teste) #Pontuação de precisão de teste
	#'RFECV_selected()' função para aplicar RFECV e retornar os dados selecionados e os indices das variáveis def RFECV_select(self, cv):
	<pre>#Aplicação do selecionador RFECV, com remoção de 1 atributo para cada iteração do método self.selec_cv = RFECV(SVC(C=self.Model.C, kernel=self.Model.kernel), step=1, cv=StratifiedKFold(cv)) self.selec_cv = self.selec_cv.fit(self.X_treino_norm, self.y_treino)</pre>
	<pre>#Retorna os atributos selecionados e os indices da seleção self.X_selected = np.array(self.X_raw[self.X_raw.columns[self.selec_cv.get_support()]])</pre>
	<pre>self.selected_inputs = self.X_raw.columns[self.selec_cv.get_support()] self.X_selected_treino, self.X_selected_teste, self.y_treino, self.y_teste = train_test_split(self.X_selected, self.y, test_size=0.3, shuffle = T</pre>
	<pre>self.X_s_treino_norm, self.X_s_teste_norm = sc.fit_transform(self.X_selected_treino), sc.fit_transform(self.X_selected_teste)</pre>
	self.Model_selected = SVC(C=self.Model.C, kernel='linear') self.Model_selected.fit(self.X_s_treino_norm, self.y_treino) # 0 classificador se ajusta aos dados de treinamento
	<pre>self.Precisao_Treino_selected = self.Model_selected.score(self.X_s_treino_norm, self.y_treino) #Pontuação de precisão de treino self.Precisao_Teste_selected = self.Model_selected.score(self.X_s_teste_norm, self.y_teste) #Pontuação de precisão de teste</pre>
	<pre>return self.X_selected, self.selected_inputs def Otimiza_C(self):</pre>
	# Arranjo de parâmetros para teste. O melhor parâmetro C será escolhido para o modelo de SVM param_grid = {'kernel':['linear'],'C':[10, 1, 0.1, 0.01, 0.001]}
	# Declara a função GridSearch e adequa o modelo para o conjunto de dados de treino # A função irá testar os dados com todos os itens do arranjo de parâmetros declarados self.grid_search = GridSearchCV(self.Model, param_grid) self.grid_search.fit(self.X_treino_norm, self.y_treino)
	#Muda os parâmetro do modelo principal de acordo com o resultado da busca em grid self.Model.set_params(**self.grid_search.best_params_)
	<pre>def Reporta(self, rfe):     #DecLara dados de exibição - Armazenados em self.df_OUT     self.report.RFECV = {'Precisão de Treino: ': '{0:.3f}%'.format(self.Precisao_Treino_selected'100), 'Precisão de Teste: ': '{0:.3f}%'.format(self.Precisão de Teste: ': '{0:.3f}%'.format(self.Precisão de Teste: '!'), '{0:.3f}%'.format(self.Precisão de Teste: '!'), '{0:.3f}%'.format(self.Precisão de Teste: '!'), '{0:.3f}%'.format(self.Pr</pre>
	self.report = {'Precisão de Treino: ': '{0:.3f}%'.format(self.Precisao_Treino*100), 'Precisão de Teste: ': '{0:.3f}%'.format(self.Precisao_Teste*
	<pre>self.df_OUT = pd.DataFrame([x for x in (self.report.keys(), self.report.values())]) self.df_OUT_RFECV = pd.DataFrame([x for x in (self.report_RFECV.keys(), self.report_RFECV.values())]) print('\nResultations SWP addr80:')</pre>
	print(self.df_OUT) print('\nResultados SVM com Seleção Recursiva de Atributos por Validação Cruzada:') print('self.df (DUT REFCV)
	<pre>#print('\nDados: {)'.format(self.labels)) print(''======""""""""""""""""""""""""""""""</pre>
	<pre>def SVM_LOOP(cv_rfecv=2, rfecv=True, report=True):     out = list()</pre>
	<pre>for in DADOS.Maquinas.keys():     print('Construindo Modelo para o conjunto {} - C = 0.001'.format(n))     model = Build SW(MADOS Manuinas[n] _ DADOS v_ list(DADOS Manuinas[n] _ columns) _ n_ 0_001 _'linear')</pre>
	<pre>model = bill_syn(beck.matring(n), beck.matring(n).columns(n).columns(n), columns(n), field(n)) model.c() print('0k! \nC otimizado: {}'.format(model.Model.C))</pre>
	if rfecv: print(r'') rint(r'')
	out_RFE = model.RFECV_select(cv_rFecv) print('Atributos do Conjunto:'\n ', list(DADOS.Maquinas[n].columns)) print('Atributos do Conjunto:'\n ', list(DADOS.Maquinas[n].columns))
	<pre>print('Redução de {} atributos'.format(len(list(DADOS.Maquinas[n].columns))-len(list(out_RFE[1])))) i6 resta</pre>
	model.reports(True)
	<pre>#print(list(JOS.Maquinas[n].columns), n]) return dict(zip(DADOS.Maquinas.keys(), out))</pre>
	<pre>SVM_maquinas = SVM_L00P()</pre>
In [ ]:	<pre>featureGroup = list(SVM_maquinas.keys()) featureVarList = [list(SVM_maquinas[str(x)].selected_inputs) for x in list(SVM_maquinas.keys())] features = pd.DataFrame(list([featureGroup, featureVarList])).T print(features.to_latex(index=False))</pre>
In [ ]:	<pre>res = list() outs = list()</pre>
	<pre>dutstre = List() for key in SVM_maquinas.keys():     res.append([key, SVM_maquinas[key].Model_selected.C])</pre>
	<pre>outs.append(SW_maquinas[key].df_OUT[1:]) outsrfe.append(SW_maquinas[key].df_OUT_RFECV[1:]) featureC = pd.DataFrame(res)</pre>
In [ ]:	<pre>outDF = pd.concat(outs) outDF = outDF.drop(2, axis=1)</pre>
	<pre>outDF_RFE = pd.concat(outsrfe) outDF_RFE = outDF_RFE.drop(2, axis=1) outDF = outDF[outDF_columns[::-1]] outDF_nutDF_coutDF_RFE[outDF_RFE.columns[::-1]]</pre>