基于K-means聚类方法和相似时段的特高压并联 电抗器油温预测

谭风雷1,陈 吴1,何嘉弘2

(1. 国网江苏省电力有限公司检修分公司,江苏 南京 211102;2. 东南大学 电气工程学院,江苏 南京 210096)

摘要:为及时评估特高压并联电抗器内部的绝缘状态,提出了一种特高压并联电抗器油温预测方法。首先基于特高压并联电抗器油温曲线的"单峰单谷"变化趋势,利用K-means聚类方法将油温曲线划分为低谷时段和高峰时段2个部分。然后分析了特高压并联电抗器油温的主要影响因素,并根据K-means聚类和时间"近大远小"原则,基于气象、油温和时间3个因素对油温历史样本进行3次分类后,选择得到了相似时段。最后详细给出了基于相似时段的油温预测方法的计算流程。将所提方法应用到江苏地区某特高压并联电抗器油温的预测工作中,结果表明所提方法的平均误差为1.03%,最大误差为4.84%,具有较高预测精度,从而验证了方法的有效性。

DOI:10.16081/j.epae.202103001

0 引言

随着我国经济的快速增长,特高压交流输变电 工程得以全面建设,变压器、电抗器、断路器等核心电 力设备[14]在特高压电网得到了大量运用,提高此类 设备的可靠性对保证国内经济发展具有重要意义。 目前,特高压并联电抗器^[5-8]广泛应用在1000 kV特 高压输电线路中,其主要作用有:降低特高压输电线 路空载或轻载时的容升效应,抑制过电压;优化特高 压线路电压与无功分布;通过与中性点电抗器的配 合,降低潜供电流,提高特高压线路瞬时故障的重合 闸成功率。由于容量大、电压高,特高压并联电抗器 内部发热严重,容易引起绝缘损坏,目前直接判断特 高压并联电抗器内部绝缘状态较为困难,可借助绕 组温度(后文简称为绕温)和顶层油温(后文简称为 油温)进行间接判断^[9],若能提前预测绕温和油温, 即可及时评估特高压并联电抗器的绝缘状态,提高 其运行可靠性和安全性。

目前,已有针对特高压并联电抗器绕温和油温的研究,主要包括热点温升计算、绕温异常分析等。 文献[10]计算了特高压干式平波电抗器的温度场, 得到了温度分布,并通过温升试验验证了计算结果

收稿日期:2020-04-18;修回日期:2021-01-04

基金项目:国家自然科学基金资助项目(51807028);江苏省 自然科学基金资助项目(BK20170672);国网江苏省电力有 限公司科技项目(J2018014)

Project supported by the National Natural Science Foundation of China(51807028), the Natural Science Foundation of Jiangsu Province(BK20170672) and the Science and Technology Project of State Grid Jiangsu Electric Power Co., Ltd. (J2018014) 的正确性。文献[11]以某特高压并联电抗器绕温异 常为例,在充分研究异常原因的基础上,通过试验确 定了异常原因并提出了解决措施。文献[12]采用 场-路耦合的电磁学方法,建立了高压电抗器三维温 升模型,结果可为电抗器温度的在线监测提供技术支 持。但现有的研究仅限于高压电抗器内部温度的实 时计算,国内外尚未有专家学者开展高压电抗器绕温 和油温预测的研究,但鉴于预测工作的必要性,尤其 是特高压并联电抗器一旦发生故障,电力系统将损失 大量负荷,不利于电力系统的稳定性^[13],通过预测特 高压并联电抗器的绕温和油温有助于及时评估其内 部绝缘状态,对提高电力系统稳定性具有实际意义。

由于目前尚未有文献开展特高压并联电抗器油 温的预测研究,本文没有可借鉴的思路。鉴于电力 负荷预测技术^[1415]已相对成熟,且两者同属于电力预 测领域,本文考虑在充分研究特高压并联电抗器油 温变化特性的基础上,借鉴电力负荷预测领域的相 关思路进行特高压并联电抗器油温预测:首先基于 油温变化曲线研究了油温特性及其主要影响因素; 然后基于气象、油温和时间这3个因素对油温历史 样本进行了3次分类,得到了待预测时段的相似时 段;最后合理选择了预测方法,并通过预测江苏地区 某特高压并联电抗器的油温验证了方法的有效性。

1 特高压并联电抗器油温特性

1.1 油温曲线时段划分

本文分析油温特性时,以江苏地区某特高压并 联电抗器2019年夏季70d(6月17日-8月25日) 的油温数据作为研究对象,根据这70d的油温数据 计算每个时刻油温的平均值,绘制油温日平均变化 曲线如图1所示。

214



图1 油温日平均变化曲线

Fig.1 Daily average change curve of oil temperature

分析图1可知,油温随着时间的变化而变化,呈现明显的"单峰单谷"现象,即油温在清晨时达到谷值,在下午时达到峰值。根据油温"单峰单谷"的变化趋势,本文基于*K*-means聚类方法^[16-19]将油温曲线划分为低谷时段和高峰时段2个部分,具体步骤如下。

(1)对江苏地区某特高压并联电抗器2019年夏 季的油温进行预处理,并设置时段数为2。

(2)根据图1,选择油温日平均曲线对应的谷值 时刻和峰值时刻作为初始时段中心,并根据式(1)计 算各时刻油温与初始时段中心的距离。

$$E_{ijl} = \sum_{k=1}^{n_{max}} \left(M_{lk} - C_{ijk} \right)^2 \tag{1}$$

其中, k_{max} 为样本数量;l表示时刻,l取值为0、1、 2、…、23时分别对应00:00、01:00、02:00、…、23:00; C_{iik} 为第k个样本日经第j次迭代后第i个时段中心的 油温值; M_{ik} 为第k个样本日第l个时刻的油温值; E_{ij} 为经第j次迭代后第l个时刻的油温与第i个时段中 心的距离。

(3)将24个时刻按照最小距离原则分配给2个时段,即:

 $\begin{pmatrix} 第 l 个时刻属于第 1 个时段 & E_{1jl} \leq E_{2jl} \\ \# l 个时刻属于第 2 个时段 & E_{1jl} > E_{2jl} \end{cases}$ (2)

(4)根据时段划分结果构建新的时段中心,如式(3)所示。

$$C_{i(j+1)k} = \frac{1}{N_{ij}} \sum_{k_0=1}^{N_{ij}} M_{f_{ij}(l_0)k}$$
(3)

其中, N_{ij} 为经第*j*次迭代后第*i*个时段的时刻数量; $f_{ij}(l_0)$ 为经第*j*次迭代后第*i*个时段第 l_0 个时刻对应的 实际时刻值。

(5)根据式(4)建立目标评价函数 G_i 。

$$G_{j} = \sum_{i=1}^{2} \sum_{k=1}^{k_{max}} \left(M_{lk} - C_{ijk} \right)^{2}$$
(4)

若目标评价函数取得最小值,则迭代完成,此时 的分类结果即为最优分类,油温峰值所在时段为高 峰时段,油温谷值所在时段为低谷时段,否则返回步 骤(2)继续迭代。

基于上述步骤,将江苏地区某特高压并联电抗 器2019年夏季的油温曲线每日24个时刻划分为高 峰时段和低谷时段2个部分,其中,高峰时段为 11:00-23:00,在15:00时油温达到最大值;低谷时 段为00:00-10:00,在07:00时油温达到最小值。

1.2 油温影响因素分析

根据特高压并联电抗器的实际运行情况,其油 温主要受到气象、设备状态和无功变化3个因素的 影响。

(1)气象因素。本文结合气象的定义,重点研究 温度、湿度、气压、风速、光照、降雨这6种气象因素。 考虑到不同因素对油温的影响不同,本文采用相关 系数衡量气象因素与油温之间的线性相关性,计算 表达式为:

$$R_{xy} = \frac{\sum_{i=1}^{N_x} \left(x_i - \frac{1}{N_x} \sum_{i=1}^{N_x} x_i \right) \left(y_i - \frac{1}{N_y} \sum_{i=1}^{N_y} y_i \right)}{\sqrt{\sum_{i=1}^{N_x} \left(x_i - \frac{1}{N_x} \sum_{i=1}^{N_x} x_i \right)^2} \sqrt{\sum_{i=1}^{N_y} \left(y_i - \frac{1}{N_y} \sum_{i=1}^{N_y} y_i \right)^2}}$$
(5)

其中, R_{xy} 为自变量与因变量的相关系数; x_i 为自变量; N_x 为自变量样本数量; y_i 为因变量; N_y 为因变量 样本数量。本文将6种气象因素作为自变量,油温 作为因变量,由式(5)可得各气象因素与油温的相关 系数见表1。

表1 气象因素与油温的相关系数

 Table 1
 Correlation coefficients between

neteorological	factors	and	oil	temperature
----------------	---------	-----	-----	-------------

气象因素	相关系数	气象因素	相关系数
温度	0.7918	风速	-0.3493
湿度	-0.0075	光照	0.1128
气压	-0.0017	降雨	-0.1735

根据相关系数的定义^[20],当相关系数的绝对值 小于0.1时,表示自变量、因变量之间几乎没有相关 性;否则表示自变量、因变量之间存在相关性。分析 表1可知,油温与温度、光照呈正相关关系,与湿度、 气压、风速和降雨呈负相关关系,同时油温与温度的 相关性较高,与湿度、气压的相关性较低。故本文只 研究温度、风速、光照和降雨这4种气象因素。

(2)设备状态因素。不同工况条件(如带故障运 行与健康运行、夏季运行与冬季运行)下,油温变化 较大。设备状态难以量化,考虑到短周期内可以认 为设备状态保持不变,即设备状态可以通过时间来 衡量,故本文将对设备状态的研究转化为对时间因 素的研究。

(3)无功变化因素。考虑到特高压并联电抗器的无功主要受电压和频率影响。其中,特高压电网的频率波动一般控制在±0.2 Hz范围内,即波动范围为±4‰;电压控制在1020~1070 kV范围内,正常波动一般控制在±10 kV,即波动范围为±1%;无功波动

较小,一般控制在±2%以内,故无功变化不是油温 的主要影响因素。为了进行进一步的分析,在特高 压并联电抗器额定容量为240 Mvar、额定电压为 1000 kV,且处于额定运行状态的条件下,绘制油温 与无功的散点图如图2所示。分析图2可知,油温变 化与无功分布没有显著的相关性。另外,计算可得 油温与无功的相关系数为0.085,根据相关系数定 义,可认为无功变化与油温无相关性,故本文将忽略 无功变化这一影响因素。



图2 油温与无功的散点图



2 特高压并联电抗器油温预测

2.1 油温归一化处理

根据前文分析可知,特高压并联电抗器的油温 曲线分为低谷时段和高峰时段2个部分,考虑到2个 部分的变化趋势不同,为了提高预测精度,本文对2 个部分分别进行讨论。另外,本文在进行油温数据 预测前,对油温进行归一化处理,具体的处理步骤 如下。

(1)按照式(6)计算低谷和高峰时段的油温平均 值作为各时段的基准油温,基准油温曲线如图 3 所示。

$$\begin{cases} B_1 = \frac{1}{11k_{\max}} \sum_{l=0}^{10} \sum_{k=1}^{k_{\max}} M_{lk} \\ B_2 = \frac{1}{13k_{\max}} \sum_{l=11}^{23} \sum_{k=1}^{k_{\max}} M_{lk} \end{cases}$$
(6)

其中,B₁为低谷时段的基准油温;B₂为高峰时段的基 准油温。



图3 基准油温曲线

Fig.3 Base oil temperature curve

(2)利用历史样本在各时刻的油温减去基准油温,得到新的油温*M*['],如式(7)所示。

$$M_{lk}' = \begin{cases} M_{lk} - B_1 & 0 \le l \le 10\\ M_{lk} - B_2 & 11 \le l \le 23 \end{cases}$$
(7)

(3)按照式(8)对
$$M'_{lk}$$
进行归一化处理。
$$M''_{lk} = \frac{M'_{lk} - \left[\min(M'_{lk}) - C_0\left[\max(M'_{lk}) - \min(M'_{lk})\right]\right]}{(1 + 2C_0)\left[\max(M'_{lk}) - \min(M'_{lk})\right]}$$
(8)

- 其中,*M*["]_"为归一化油温;*C*₀为归一化系数。 为简化描述,下文以高峰时段为例进行说明。
- 2.2 历史样本时段的3次分类

(1)基于气象因素的初分类。

对历史油温数据进行归一化处理后,本文基于 气象因素,采用*K*-means聚类方法对归一化数据进 行二分类,其计算过程与1.1节中对油温曲线的分段 方法类似,区别在于步骤(2),即对油温曲线进行分 段时,只考虑油温这1个因素,而基于气象因素进行 二分类时,需考虑温度、风速、光照和降雨4种因素 且各因素的权重不同,故本文提出了基于相关性系 数优化的欧氏距离,则基于气象因素的*K*-means聚 类方法的步骤(2)中,各样本日油温与初始中心的距 离可表示为:

$$E_{ijk} = x_{W} \sum_{l=1}^{L} \left(W_{lk} - W_{ijl} \right)^{2} + x_{F} \sum_{l=1}^{L} \left(F_{lk} - F_{ijl} \right)^{2} + x_{G} \sum_{l=1}^{L} \left(G_{lk} - G_{ijl} \right)^{2} + x_{J} \sum_{l=1}^{L} \left(J_{lk} - J_{ijl} \right)^{2}$$
(9)

其中,L为时段长度,可取值为11或13; x_w 为温度相 关系数; W_{ij} 为经第j次迭代后的第i个分类中心在第 l时刻的温度值; W_k 为第k个样本日第l时刻的温度 值; x_F 为风速相关系数; F_{ij} 为经第j次迭代后的第i个 分类中心在第l个时刻的风速值; F_k 为第k个样本日 第l时刻的风速值; x_c 为光照相关系数; G_{ij} 为经第j次迭代后的第i个分类中心在第l个时刻的光照值; G_k 为第k个样本日第l个时刻的光照值; J_{ij} 为经第j次迭代后的第i个分类中心在第l个时刻的降雨值; x_j 为降雨相 关系数。

进行基于气象因素的初分类后,历史样本被分为2类,其中待预测时段所在类即为相似类Con1,而 另一类则为非相似类Con2。

对某待预测日高峰时段的相似类进行分析,结 果如图4所示。显然相似类中大部分油温归一化曲 线变化趋势相近,但也有少数油温曲线相差较大,若 将该部分油温纳入预测算法中进行考虑,则势必会 影响预测效果,因此本文考虑对基于气象因素进行





初分类后得到的相似类Con1再进行二分类,将分类 中对应样本时段数量较大的类称为相似时段类,而 另一类则为非相似时段类。

(2)基于油温特性的再分类。

为进一步选择相似时段,基于油温特性对相似 类 Con1 进行再分类。考虑到油温特性主要包括油 温大小和油温变化率2个部分,本文将从这2个方面 对相似类 Con1 分别进行再分类。油温大小是指每 个时刻对应的油温数据;油温变化率是指当前时刻 油温相对于前一时刻油温的变化率,如式(10)所示。

$$R_{lk} = \frac{M_{lk} - M_{(l-1)k}}{M_{(l-1)k}} \tag{10}$$

其中,R_k为第k个样本在第l个时刻的油温变化率。

再分类过程仍然采用*K*-means聚类方法进行基于油温大小和油温变化率的二分类,具体过程与1.1 节类似,区别仅在于步骤(2)中计算距离的对象不同,本文不再赘述。

基于油温大小对Con1进行再分类后,形成2个 分类Con1a1和Con1a2,两者对应的样本时段数量分 别为N_a,N_a,具体说明如下:

a. $\overline{H} N_{a1} > N_{a2}$,则认为 Con1a1 为基于油温大小的 相似时段类 Con1a, N_{a1} 为基于油温大小的分类样本时 段数 N_{a} ,Con1a2 为基于油温大小的非相似时段类;

b. 若 $N_{a1} < N_{a2}$,则认为Con1a2为基于油温大小的相似时段类Con1a, N_{a2} 为基于油温大小的分类样本时段数 N_{a} ,Con1a1为基于油温大小的非相似时段类;

c. 若 N_{a1} = N_{a2} ,则认为Con1a1+Con1a2为基于油 温大小的相似时段类Con1a, N_{a1} + N_{a2} 为基于油温大小 的分类样本时段数 N_{a} ,没有基于油温大小的非相似 时段类。

同理,基于油温变化率对Con1进行再分类后, 形成2个分类Con1b1和Con1b2,两者对应的样本时 段数量分别为N_{b1}、N_{b2},具体分析与基于油温大小的 分类类似,本文不再赘述。

(3)基于时间因素的末分类。

基于气象因素进行初分类和基于油温特性进行 再分类后,得到了待预测时段的相似时段类 Con1a 和 Con1b,下面先对相似时段类 Con1a 和 Con1b,正面先对相似时段类 Con1a 和 Con1b进行 比较,得到基于时间因素末分类的研究对象后,基于 时间因素进一步选择待预测时段的相似时段。根据 时间因素"近大远小"原则可知,历史样本时段距离 待预测时段越远(近),其对应的时间相关度越低 (高),则基于时间因素对历史样本时段进行末分类 的具体过程如下。

a. 当*N*_a>*N*_b时,表示基于油温大小的再分类更 有效,所以选择Con1a作为末分类的研究对象。当 *N*_a≥20时,选择与待预测时段时间距离最近的20个 样本时段作为基于油温大小的历史样本相似时段预测集 Conya;当 N_a<20时,选择全部样本时段作为基于油温大小的历史样本相似时段预测集 Conya。

b. 当*N*_a<*N*_b时,表示基于油温变化率的再分类 更有效,故选择Con1b作为末分类的研究对象。当 *N*_b≥10时,选择与待预测时段时间距离最近的10 个样本时段作为基于油温变化率的历史样本相似 时段预测集Conyb;当*N*_b<10时,选择全部样本时段 作为基于油温变化率的历史样本相似时段预测集 Conyb。

c. 当 $N_a = N_b$ 时,表示基于油温大小与基于油温 变化率的再分类效果相近,故选择Con1a和Con1b作 为研究对象。针对Con1a:当 $N_a \ge 20$ 时,选择与待预 测时段时间距离最近的20个样本时段作为基于油 温大小的历史样本相似时段预测集Conya;当 $N_a < 20$ 时,选择全部样本时段作为基于油温大小的历史样 本相似时段预测集Conya;针对Con1b:当 $N_b \ge 10$ 时, 选择与待预测时段时间距离最近的10个样本时段 作为基于油温变化率的历史样本相似时段预测集 Conyb;当 $N_b < 10$ 时,选择全部样本时段作为基于油 温变化率的历史样本相似时段预测集Conyb。

根据历史样本时段的分类步骤,给出分类流程 图如附录A图A1所示。

2.3 油温预测方法

本文油温预测方法的总体思路如下:

(1)将待预测日划分为高峰和低谷2个时段分 别进行研究;

(2)进行基于气象因素的初分类,从气象因素方 面选择待预测时段的相似时段;

(3)在初分类的基础上,进行基于油温特性的再 分类,再从油温特性方面选择待预测时段的相似 时段;

(4)在初分类和再分类的基础上,进行基于时间 因素的末分类,从时间因素方面选择待预测时段的 相似时段;

(5)经过3次分类后,可得到待预测时段的最优 相似时段,根据最优相似时段的分类结果和样本数 量,结合相似日的思想,合理选择油温预测方法,即 可实现油温预测。

考虑到本文在进行基于油温特性的初分类时, 分别从油温大小和油温变化率2个方面进行了研 究,故进行油温预测时,也应结合分类特点分别采用 不同的方法,具体说明如下。

(1)当 N_a > N_b时,采用 BP 神经网络。首先将 Conya 内历史样本时段对应的温度、风速、光照和降 雨量作为神经网络的输入变量集,将 Conya 内历史 样本时段对应的归一化油温作为神经网络的输出变 量集;然后合理选择神经网络的结构并设置主要参 数,训练 BP 神经网络;最后将待预测时段对应的温 度、风速、光照和降雨量作为训练神经网络的输入变 量,此时神经网络的输出值M'a的反归一化结果即为 油温预测值Ma,反归一化表达式为:

$$M_{a_{l}} = M'_{a_{l}} (1 + 2C_{0}) (\max(M'_{lk}) - \min(M'_{lk})) + \left[\min(M'_{lk}) - C_{0} (\max(M'_{lk}) - \min(M'_{lk}))\right] + B_{2}$$

 $11 \le l \le 23, 1 \le k \le k_{\text{max}}$ (11)

(2)当N_<N,时,采用油温趋势变化法。首先定 义综合气象因素如式(12)所示。

$$Q_{\rm X}(k,l) = \frac{1}{4} \left(\frac{W_{lk}}{W_{l0}} x_{\rm W} + \frac{F_{lk}}{F_{l0}} x_{\rm F} + \frac{G_{lk}}{G_{l0}} x_{\rm G} + \frac{J_{lk}}{J_{l0}} x_{\rm J} \right) \quad (12)$$

其中,Qx(k,l)为历史样本第k个样本日第l个时刻相 对于待预测时段第1个时刻的综合气象因素。

然后利用 Convb 内历史样本时段计算油温变 $化率S_{\circ}$:

$$S_{c_{l}} = \frac{1}{N_{b}} \sum_{k=1}^{N_{b}} \frac{M_{lk} - M_{(l-1)k}}{M_{(l-1)k}} Q_{x}(k, l)$$
(13)

最后利用 Conyb 内历史样本时段计算归一化 油温 M'_{h} :

$$M'_{b_{l}} = (1 + S_{c_{l}}) \frac{\sum_{k=1}^{N_{b}} M_{(l-1)k} Q_{X}(k, l)}{N_{b}}$$
(14)

对M'_进行反归一化处理后即可得到油温预测 值*M*_h。

(3)当N_a=N_b时,采用BP神经网络和油温趋势 变化法,该情况下的油温预测值即为 M_a 和 M_b 的平 均值。

3 算例分析

本文以江苏地区某特高压并联电抗器(保定天 威保变公司生产,型号为BKDF-240000/1000) 2019年夏季6月17日—8月15日60d的油温作为历 史样本,以2019年夏季8月16日—8月25日10d的 油温(见附录B表B1)作为预测样本。特高压并联 电抗器的后台监控系统一般采集2种油温,分别简 称为油温1和油温2,由于篇幅限制,表B1仅给出油 温1的数据。基于油温1、2验证本文方法的有效性。

3.1 本文方法的预测精度分析

利用本文方法对预测样本的油温进行预测,误 差如图5所示。分析图5可知,对于油温1、2,本文 方法的预测误差都能很好地控制在5%以内,具有 较高的预测精度。

为进一步分析本文方法的精度,绘制油温预测 曲线,如附录B图B1所示。可见,对于油温1、2,本 文方法的预测效果最好,长短期记忆(LSTM)神经网 络、差动整合移动平均自回归(ARIMA)模型和BP神



图 5 油温预测误差



经网络的预测效果次之,趋势变化法的预测效果相 对较差。不同预测方法的预测结果对比如表2所 示。根据表2可知,本文方法的平均预测误差为 1.030%,小于LSTM神经网络的平均预测误差 1.240%、ARIMA模型的平均预测误差1.630%、BP神 经网络的平均预测误差1.680%和趋势变化法的平 均预测误差1.930%;同时本文方法的标准差也相对 较小,即预测误差波动较小,预测效果好,从而验证 了本文方法的有效性与可行性。

表2 不同方法的预测结果对比

Table 2 Comparison of forecasting results thods

among	different	meth

	마구난	预				
刀伝	可权	最大值 最小值 平均值		平均值	仰祖左	
	低谷时段	3.810	0.009	1.000	0.0126	
本文方法	高峰时段	4.840	0.010	1.040	0.0130	
	所有时段	4.840	0.009	1.030	0.0131	
	低谷时段	5.810	0.020	2.200	0.0181	
趋势变化法	高峰时段	6.020	0.006	1.700	0.0199	
	所有时段	6.020	0.006	1.930	0.0210	
ARIMA模型	低谷时段	5.620	0.027	1.520	0.0121	
	高峰时段	5.350	0.019	1.720	0.0114	
	所有时段	5.620	0.019	1.630	0.0135	
BP神经网络	低谷时段	4.660	0.003	1.530	0.0193	
	高峰时段	4.470	0.003	1.810	0.0165	
	所有时段	4.660	0.003	1.680	0.0197	
LSTM神经网络	低谷时段	3.770	0.027	1.040	0.0095	
	高峰时段	5.160	0.011	1.400	0.0116	
	所有时段	5.160	0.011	1.240	0.0125	

为进一步验证本文所提出方法的有效性,本文采 用均方误差 MSE(Mean Squared Error)、均方根误差 RMSE(Root Mean Squared Error)、平均绝对误差MAE (Mean Absolute Error)和决定系数 R2(R-Square)4 个指标来评价预测效果。将这4个指标值分别表示 为 λ_{MSE} 、 λ_{RMSE} 、 λ_{RAE} 、 λ_{R2} ,指标定义及计算公式见附 录C。

根据附录C式(C1)计算各类预测方法的指标 值,具体结果如表3所示。显然本文方法的MSE、 RMSE 和 MAE 最小, R2 最大, 表明本文方法具有较 好的预测效果。

3.2 本文方法的鲁棒性验证

为验证本文方法的鲁棒性,对预测模型连续计

218

表3 模型评价指标

Table 3 Model evaluation indexes

方法	$\lambda_{_{ m MSE}}$	$\lambda_{ m RMSE}$	$\lambda_{_{ m MAE}}$	$\lambda_{_{ m R2}}$
本文方法	0.5482	0.7404	0.5833	0.8464
趋势变化法	2.9115	1.7063	1.2201	0.1843
ARIMA模型	1.6329	1.2779	0.9830	0.5425
BP神经网络	1.6333	1.2780	0.9841	0.5421
LSTM 神经网络	0.8081	0.8989	0.6774	0.7736

算了10次,误差如表4所示。由表可知,平均预测误 差的平均值、最小值、最大值分别为1.05%、1.03%、 1.10%,最大预测误差控制在4.82%~4.98%范围内, 最小误差控制在0.009%~0.011%范围内,上述误差 随着运算次数增加而产生的波动都较小,从而表明 本文方法具有较强的鲁棒性。

表4 不同运算次数下本文方法的预测误差

 Table 4
 Forecasting error of proposed method under different calculation times

运算次数	平均误差 / %	最大误差 / %	最小误差 / %
第1次	1.03	4.84	0.009
第2次	1.03	4.82	0.010
第3次	1.10	4.95	0.010
第4次	1.03	4.90	0.010
第5次	1.03	4.85	0.009
第6次	1.10	4.98	0.011
第7次	1.03	4.85	0.009
第8次	1.03	4.91	0.009
第9次	1.05	4.91	0.011
第10次	1.07	4.92	0.011

4 结论

(1)考虑到特高压并联电抗器油温曲线的"单峰 单谷"变化趋势,基于*K*-means聚类方法将油温曲线 分为低谷、高峰2个时段,其中低谷时段为00:00— 10:00,高峰时段为11:00—23:00。

(2)对特高压并联电抗器油温的影响因素进行 分析,得出气象和设备状态是主要影响因素,其中气 象因素主要包括温度、风速、光照和降雨,设备状态 因素通过时间因素进行衡量。

(3)对历史油温数据进行归一化处理后,利用 K-means聚类方法和时间"近大远小"原则,基于气象 因素、油温特性和时间因素对历史油温数据进行了 3次分类,并根据分类结果对特高压并联电抗器的 油温进行预测。

(4)本文以江苏地区某特高压并联电抗器的油 温历史数据为例,分析比较了各类预测方法的MSE、 RMSE、MAE和R2,结果表明本文方法具有较高的预 测精度和有效性;此外针对预测模型连续计算了10 次,结果表明随着运算次数的增加,本文方法的预测 效果波动较小,从而验证了本文方法的鲁棒性。

附录见本刊网络版(http://www.epae.cn)。

参考文献:

[1]黄新波,张龙,朱永灿,等. 基于功角特性的干式空心电抗器匝 间绝缘在线监测技术[J]. 电力自动化设备,2019,39(2): 143-148.

HUANG Xinbo, ZHANG Long, ZHU Yongcan, et al. Online inter-turn insulation monitoring technology based on power angle characteristics for dry-type air-core reactor[J]. Electric Power Automation Equipment, 2019, 39(2): 143-148.

 [2] 元孝武,李可军,于小晏,等. 基于核极限学习机和Bootstrap方 法的变压器顶层油温区间预测[J]. 中国电机工程学报,2017, 37(19):5821-5828.

QI Xiaowu, LI Kejun, YU Xiaoyan, et al. Transformer top oil temperature interval prediction based on kernel extreme learning machine and Bootstrap method [J]. Proceedings of the CSEE, 2017, 37(19):5821-5828.

- [3] 李琳,谢裕清,刘刚,等. 油浸式电力变压器饼式绕组温升的影响因素分析[J]. 电力自动化设备,2016,36(12):83-88.
 LI Lin,XIE Yuqing,LIU Gang, et al. Influencing factor analysis for disc-type winding temperature rise of oil-immersed power transformer[J]. Electric Power Automation Equipment, 2016,36(12):83-88.
- [4] 李可军, 亓孝武, 魏本刚, 等. 基于核极限学习机误差预测修正 的变压器顶层油温预测[J]. 高电压技术, 2017, 43(12): 4045-4053.

LI Kejun, QI Xiaowu, WEI Bengang, et al. Prediction of transformer top oil temperature based on kernel extreme learning machine error prediction and correction[J]. High Voltage Engineering, 2017, 43(12):4045-4053.

- [5]张琦雪,黄海晏,陈祥,等.静态阻塞滤波器的电抗器匝间故障及其保护的分析[J].电力自动化设备,2017,37(5):74-79.
 ZHANG Qixue,HUANG Haiyan,CHEN Xiang, et al. Analysis of SBF reactor inter-turn fault and corresponding protection
 [J]. Electric Power Automation Equipment,2017,37(5):74-79.
- [6]郑涛,赵彦杰.超/特高压可控并联电抗器关键技术综述[J]. 电力系统自动化,2014,28(7):127-135.
 ZHENG Tao, ZHAO Yanjie. Overview of key techniques of EHV/UHV controllable shunt reactor[J]. Automation of Electric Power Systems,2014,28(7):127-135.
- [7] 徐征宇,李金忠,葛栋,等. 特高压并联电抗器高性能隔声装置 研制[J]. 高电压技术,2018,44(7):2276-2283.
 XU Zhengyu,LI Jinzhong,GE Dong, et al. Development of high performance sound insulation device for UHV shunt reactor
 [J]. High Voltage Engineering,2018,44(7):2276-2283.
- [8]杨志超,吴奕,王坚,等.一种主变压器热点温度实时计算解析 模型[J].电力自动化设备,2016,36(11):147-151.
 YANG Zhichao, WU Yi, WANG Jian, et al. Analytical model for real-time calculating hot-spot temperature of main transformer[J]. Electric Power Automation Equipment,2016,36(11): 147-151.
- [9] 李可军,徐延顺,魏本刚. 基于 PSO-HKELM 的变压器顶层油 温预测模型[J]. 高电压技术,2018,44(8):2501-2508.
 LI Kejun, XU Yanshun, WEI Bengang, et al. Prediction model for top oil temperature of transformer based on hybrid kernel extreme learning machine trained and optimized by particle swarm optimization[J]. High Voltage Engineering,2018,44(8): 2501-2508.
- [10] 肖彩霞,李琳,纪锋,等.特高压干式平波电抗器损耗与热点温 升计算及试验研究[J]. 高压电器,2018,54(9):177-182,190.
 XIAO Caixia,LI Lin,JI Feng, et al. Calculation and test of the loss and hot-point temperature rise of the UHV dry-type smoothing reactor[J]. High Voltage Apparatus,2018,54(9): 177-182,190.

- [11] 刘杰,费韬,雷振洲,等.一起特高压交流变电站高压并联电抗 绕组温度异常分析与处理[J].变压器,2017,54(7):65-68.
 LIU Jie, FEI Tao, LEI Zhenzhou, et al. Analysis and treatment on abnormal winding temperature for UHV substation HV shunt reactor[J]. Transformer,2017,54(7):65-68.
- [12] 吴书煜,马宏忠,魏旭,等.高压电抗器匝间短路三维模型计算与分析[J].电力自动化设备,2019,39(4):148-154.
 WU Shuyu, MA Hongzhong, WEI Xu, et al. Calculation and analysis of three-dimensional model for turn-to-turn short circuit of high voltage reactor[J]. Electric Power Automation Equipment,2019,39(4):148-154.
- [13] 李金忠,张丹丹,徐征宇,等. 有限元法分析隔声装置对特高压 并联电抗器散热性能的影响[J]. 高电压技术,2017,43(3): 822-827.

LI Jinzhong, ZHANG Dandan, XU Zhengyu, et al. Heat dissipation performance of ultra-high voltage shunt reactor with sound insulation based on finite element method[J]. High Voltage Engineering, 2017, 43(3):822-827.

[14] 陈昊,万秋兰,王玉荣. 基于厚尾均值广义自回归条件异方 差族模型的短期风电功率预测[J]. 电工技术学报,2016,31 (5):91-98.

CHEN Hao, WAN Qiulan, WANG Yurong. Short-term wind power forecast based on fat-tailed generalized autoregressive conditional heteroscedasticity-in-mean type models[J]. Transactions of China Electrotechnical Society, 2016, 31(5):91-98.

 [15] 陈昊,高山,王玉荣,等. 基于广义自回归条件异方差偏度峰度 模型的风电功率预测方法[J]. 中国电机工程学报,2017,37 (12):3456-3461.

CHEN Hao, GAO Shan, WANG Yurong, et al. Wind power forecasting method based on generalized autoregressive conditional heteroskedasticity with skewness and kurtosis model [J]. Proceeding of the CSEE, 2017, 37(12): 3456-3461.

 [16] 谭风雷,张军,马宏忠.基于趋势变化分段的电力负荷组合预测方法[J].华北电力大学学报(自然科学版),2020,47(2): 17-24.

TAN Fenglei, ZHANG Jun, MA Hongzhong. Combined forecasting method of power load based on trend change division [J]. Journal of North China Electric Power University (Natural Science Edition),2020,47(2):17-24.

- [17] 赵文清,龚亚强. 基于 Kernel K-means 的负荷曲线聚类[J]. 电力自动化设备,2016,36(6):203-207.
 ZHAO Wenqing, GONG Yaqiang. Load curve clustering based on Kernel K-means[J]. Electric Power Automation Equipment, 2016,36(6):203-207.
- [18] 徐青山,吕亚娟,孙虹,等.大用户多维度可中断特性精细化分析[J].电工技术学报,2020,35(S1):284-293.
 XU Qingshan,LÜ Yajuan,SUN Hong, et al. Refined analysis of large-consumers' interruptible features from multi-dimension [J]. Transactions of China Electrotechnical Society, 2020,35 (S1):284-293.
- [19] 程泽,刘冲,刘力. 基于相似时刻的光伏出力概率分布估计方法[J]. 电网技术,2017,41(2):448-454.
 CHENG Ze,LIU Chong,LIU Li. A method of probabilistic distribution estimation of PV generation based on similar time of day[J]. Power System Technology,2017,41(2):448-454.
- [20] 胡琛,张竹,焦洋,等.基于随机矩阵理论的电子式互感器误差状态相关性分析方法[J].电力自动化设备,2018,38(9):45-53.
 HU Chen,ZHANG Zhu,JIAO Yang, et al. Error state correlation analysis based on random matrix theory for electronic transformer[J]. Electric Power Automation Equipment, 2018, 38(9):45-53.

作者简介:



谭风雷

谭风雷(1989—),男,重庆人,工程师, 硕士,主要研究方向为电力电子技术在电力 系统中的应用(E-mail:220122094@seu.edu. cn):

陈 吴(1980—), 男, 江苏南京人, 研 究员级高级工程师, 博士, 主要研究方向为 电力系统保护与控制(E-mail: pingfengma@ 126.com);

何嘉弘(1988—),男,江苏南京人,讲师,博士,研究方向为高电压与绝缘技术(**E-mail**:hejiahong@ seu.edu.cn)。

(编辑 任思思)

Oil temperature forecasting of UHV shunt reactor based on *K*-means clustering method and similar period

TAN Fenglei¹, CHEN Hao¹, HE Jiahong²

Maintenance Branch Company of State Grid Jiangsu Electric Power Co., Ltd., Nanjing 211102, China;
 School of Electrical Engineering, Southeast University, Nanjing 210096, China)

Abstract: A method of oil temperature forecasting of UHV (Ultra High Voltage) shunt reactor is proposed to evaluate the insulation state of UHV shunt reactor in time. Firstly, based on the "single peak single valley" changing trend of UHV shunt reactor's oil temperature curve, the oil temperature curve is divided into two parts of valley period and peak period by using K-means clustering method. Then, the main influencing factors of the oil temperature of UHV shunt reactor are analyzed. According to K-means clustering and the time principle of "near big and far small", the similar period is obtained by three classifications based on weather, oil temperature and time factors. Finally, the calculation process of the oil temperature forecasting method based on similar period is given in detail. The proposed method is applied to the oil temperature forecasting work of a UHV shunt reactor in Jiangsu area, the results show that the average error of the proposed method.

Key words: UHV shunt reactor; oil temperature forecasting; single peak single valley; *K*-means clustering; similar period

附录 A



Fig.A1 Classification process of historical sample period

Table B1 Actual oil temperature (August 16—August 25)										
마코네										
的刻	8月16日	8月17日	8月18日	8月19日	8月20日	8月21日	8月22日	8月23日	8月24日	8月25日
00:00	58.2	60.3	58.3	57.9	57.1	58.0	56.9	57.6	58.0	58.3
01:00	58.1	60.1	58.2	56.5	56.8	57.6	56.3	57.6	58.0	57.6
02:00	57.4	59.5	58.2	56.0	56.4	57.3	56.0	57.1	57.9	57.0
03:00	57.1	58.6	58.1	55.5	56.0	56.5	55.6	56.6	57.5	56.8
04:00	56.7	58.5	57.6	55.0	55.9	56.4	55.4	56.3	56.7	56.7
05:00	56.1	58.3	57.1	55.0	55.3	56.0	55.2	56.1	56.4	56.7
06:00	56.0	57.9	56.9	54.4	55.3	55.8	54.7	56.0	56.1	56.7
07:00	56.1	57.9	56.8	54.4	55.4	55.9	54.6	56.0	56.1	56.7
08:00	56.1	57.9	56.8	55.3	55.5	55.9	54.9	56.0	56.2	56.9
09:00	58.2	57.9	58.0	56.4	56.0	56.9	56.4	57.6	58.0	57.6
10:00	59.8	58.4	59.6	57.7	56.9	58.4	56.8	58.9	59.5	57.6
11:00	61.5	58.5	60.0	58.1	57.5	59.4	56.7	59.7	59.6	57.9
12:00	63.1	59.3	60.6	59.3	58.4	60.4	57.2	60.8	60.8	58.6
13:00	63.7	59.6	61.6	60.5	59.5	61.1	58.1	61.7	61.5	59.3
14:00	64.1	60.3	62.0	61.4	60.7	61.7	59.3	62.2	61.7	59.3
15:00	64.9	60.4	62.2	61.4	60.8	61.9	59.8	62.2	62.6	59.3
16:00	64.8	61.0	62.1	61.4	60.8	61.7	59.9	62.2	62.5	59.5
17:00	64.8	60.9	62.1	61.4	60.8	61.5	59.9	62.2	62.5	59.6
18:00	64.7	60.9	62.1	61.3	60.8	61.0	59.9	62.2	62.2	59.6
19:00	63.7	60.3	61.5	60.8	60.2	60.3	59.8	62.0	61.2	59.6
20:00	63.2	59.8	60.5	59.8	59.8	59.5	59.1	60.6	60.1	59.6
21:00	62.2	59.2	59.6	59.2	59.3	58.7	58.9	59.5	59.4	59.3
22:00	61.4	59.0	59.0	58.6	58.8	58.3	58.4	58.7	59.0	59.0
23:00	60.6	58.6	58.6	58.0	58.2	57.6	58.2	58.2	58.6	59.0

表 B1 实际油温数据(8月16日—8月25日)



附录 C

MSE 表示实际值与估算值之差平方的期望值,该参数可以评价数据的变化程度; RMSE 表示 MSE 的算 术平方根; MAE 表示实际值与估算值绝对误差的平均值,该参数能够反映预测误差的实际情况; R2 可以衡 量预测模型的拟合效果,取值范围在 0 到 1 之间。其中 MSE、RMSE 和 MAE 对应的值越小,表明预测效果 越好,而 R2 对应的值越大,表明预测效果越好。MSE、RMSE、MAE 和 R2 的具体表达式如下:

$$\begin{cases} \lambda_{\rm MSE} = \frac{1}{N_{\rm n}} \sum_{i=1}^{N_{\rm n}} (z_i - \hat{z}_i)^2 \\ \lambda_{\rm RMSE} = \sqrt{\frac{1}{N_{\rm n}} \sum_{i=1}^{N_{\rm n}} (z_i - \hat{z}_i)^2} \\ \lambda_{\rm MAE} = \frac{1}{N_{\rm n}} \sum_{i=1}^{N_{\rm n}} |z_i - \hat{z}_i| \\ \lambda_{\rm R2} = 1 - \frac{\sum_{i=1}^{N_{\rm n}} (z_i - \hat{z}_i)^2}{\sum_{i=1}^{N_{\rm n}} (z_i - \hat{z}_i)^2} \end{cases}$$
(C1)

其中, z_i 为第*i*个样本的实际值; \hat{z}_i 为第*i*个样本的预测值; N_n 为样本数量。