考虑过采样器与分类器参数优化的变压器故障诊断策略

栗 磊¹, 王廷涛², 赫嘉楠¹, 牛 健¹, 梁亚波¹, 苗世洪²
 (1. 国网宁夏电力有限公司 电力科学研究院, 宁夏 银川 750002;
 2. 华中科技大学 电气与电子工程学院, 湖北 武汉 430074)

摘要:变压器故障样本的不平衡性使得故障诊断分类准确率低,且容易弱化少数类故障样本的分类效果。对此,采用过采样方法实现故障样本的均衡化,并提出一种考虑过采样器与分类器参数优化的变压器故障诊断 策略。首先,搭建变压器故障诊断模型的整体结构,阐述故障诊断的实现过程。在此基础上,提出诊断模型 中过采样器、分类器、参数优化器3种主要环节的算法实现:针对过采样器,提出一种基于近邻分布特性的改 进合成少数过采样算法实现故障样本的均衡化;针对分类器,采用层次式有向无环图支持向量机算法实现故 障样本的多标签分类;针对参数优化器,提出一种双层参数优化方法,上层采用层次搜索算法对过采样倍率 寻优,下层采用改进哈里斯鹰算法对支持向量机参数寻优。最后,对所提策略进行算例分析,结果表明,所提 策略能够合成质量更高的少数类故障样本,实现故障样本的准确分类。

关键词:电力变压器;故障诊断;不平衡样本;过采样;基于近邻分布特性的改进合成少数过采样;层次搜索-改进哈里斯鹰算法

中图分类号:TM 41

文献标志码:A

DOI:10.16081/j.epae.202206011

0 引言

电力变压器作为连接不同电压等级的关键设备,在电力系统的输、变、配电过程中起到不可替代的作用。因此,准确掌握变压器的健康状态,尤其是 当变压器出现异常或故障后的及时诊断,对于保障 电力系统的安全稳定运行具有重要意义。

电力变压器按绝缘介质可分为油浸式变压器、 干式变压器和SF。气体绝缘变压器,其中以油浸式变 压器居多。针对油浸式变压器的故障,传统方法主 要通过分析变压器油中溶解气体含量的比值特征进 行诊断,其代表为IEC三比值法^[1]、立体图示法^[1-2]、 大卫三角形法[34]等。此类方法简便实用,但存在准 确率较低、判据过于绝对等问题。近年来,基于人工 智能算法的变压器故障诊断技术逐步发展起来。此 类方法通常以变压器油中溶解气体含量等作为指 标,通过大量历史故障样本来训练神经网络[5-6]、极 限学习机^[7-8]、相关向量机^[9-10]、支持向量机(support vector machine, SVM)^[11-12]等人工智能模型,使其具 有识别变压器故障类型的能力。与传统方法相比, 人工智能方法在诊断准确率方面有较大提升。然 而,变压器故障样本通常具有类间样本数量不平衡 的问题^[13],当采用人工智能方法对不平衡故障样本 进行分类时,分类结果容易偏向多数类样本。

收稿日期:2022-03-09;修回日期:2022-05-16 在线出版日期:2022-06-12

基金项目:国网宁夏电力有限公司科技项目(5229DK20004Q) Project supported by the Science and Technology Project of State Grid Ningxia Electric Power Co.,Ltd.(5229DK20004Q) 为提高人工智能方法对不平衡样本的分类性 能,可以对样本进行均衡化处理,主要有欠采样和过 采样2种思路。前者是通过删除部分多数类样本实 现类间样本平衡,后者则是通过生成少数类样本实 现。由于欠采样可能会丢失原样本集的有效信息, 导致分类不准确^[14],因此目前相关研究大多采用过采 样。过采样算法中应用最为广泛的是合成少数过采 样技术(synthetic minority oversampling technique, SMOTE)^[15-18]算法及其改进算法,如自适应综合过采 样(adaptive synthetic sampling, ADASYN)^[12,14]、SVM SMOTE^[13]、基于围绕中心点的划分聚类的SMOTE^[19] 算法等。上述算法的应用使得变压器故障诊断的准 确率进一步提升,但仍有可改进之处,具体有如下2 个方面。

1)SMOTE算法存在一定的缺陷。首先,SMOTE 算法依靠少数类样本集生成新样本,若所选样本为 噪声样本,则生成样本同样属于噪声,扰乱样本集的 正确分类。其次,SMOTE算法生成新样本时不考虑 多数类样本的分布情况,容易加重多数类与少数类 的边界重叠问题,使得类边界更加模糊。此外, SMOTE算法生成新样本时不考虑少数类样本的分 布情况,若少数类样本时不考虑少数类样本的分 布情况,若少数类样本内部分布不均匀,则经 SMOTE算法过采样后不均匀程度会进一步加剧,使 得少数类内部稀疏区样本不易识别。虽然现有改进 算法对前两点缺陷进行了一定的改善^[20],但鲜有算 法针对第三点缺陷提出改进措施。

2)过采样倍率优化问题。过采样倍率用于衡量 生成新样本的数量,若不对少数类样本进行过采样, 则倍率为0,若采用过采样使少数类、多数类样本数 量一致,则倍率为1。倍率越小,对原样本集改动越 小,但不利于强化少数类样本的数据特征;倍率越 大,少数类样本的数据特征越强,但易引入噪声。因 此过采样倍率选择是一个参数优化问题^[21],而目前 在变压器故障诊断领域鲜有研究考虑这一问题。

针对上述问题,本文提出一种考虑过采样器与 分类器参数优化的变压器故障诊断策略。首先,针 对 SMOTE 方法存在的缺陷,提出其改进方法—— 基于近邻分布特性的改进 SMOTE(SMOTE based on nearest neighbor distribution, SMOTE-NND)算法,采 用改进方法对变压器不平衡故障样本进行过采样; 其次,选取 SVM 作为变压器故障诊断基准分类 器,采用层次式有向无环图支持向量机(hierarchical directed acyclic graph SVM, HDAG-SVM)算法搭建 变压器故障诊断的多标签分类结构;进而,提出基 于层次搜索-改进哈里斯鹰(hierarchical searchmodified harris hawks optimization, HS-MHHO)算法 的双层参数优化方法,对过采样倍率、SVM参数进行 寻优,以得到泛化能力更强的诊断模型;最后,开展 算例分析,验证本文所提方法的有效性。

考虑过采样器与分类器参数优化的变压 器故障诊断模型结构

1.1 变压器故障类型及特征量

根据标准 DL / T 722 — 2014《变压器油中溶解 气体分析和判断导则》^[1],油浸式变压器的故障类型 主要有过热故障与放电故障 2 类,故障代码分别为 T、D。过热故障可细分为低温过热、中温过热、高温 过热,故障代码依次为 T1、T2、T3;放电故障可细分 为局部放电、低能放电、高能放电,故障代码依次为 PD、D1、D2。故障样本的特征量主要有氢气(H₂)、甲 烷(CH₄)、乙烷(C₂H₆)、乙烯(C₂H₄)、乙炔(C₂H₂)这 5 种气体的含量。本文参考该标准给出的故障类型与 特征量开展变压器故障诊断研究。

1.2 变压器故障诊断模型结构

变压器故障诊断是一个六分类问题,本文将其 分解为7个二分类问题,先构建7个不同的SVM二 分类器,再采用HDAG-SVM算法对上述二分类器进 行组合以实现故障诊断的六分类功能。本文变压器 故障诊断策略分为数据预处理阶段、诊断模型训练 阶段和诊断模型测试阶段,具体结构见附录A图A1。

数据预处理阶段主要包括训练样本分组、样本 数据归一化和过采样3个部分,其中归一化公式为:

$$\tilde{x}_{i,j} = \frac{x_{i,j} - \min_{j=1,2,\cdots,5} \{x_{i,j}\}}{\max_{i=1,2,\cdots,5} \{x_{i,j}\} - \min_{i=1,2,\cdots,5} \{x_{i,j}\}} \quad i = 1, 2, \cdots, M$$
(1)

式中:x_{i,j}、x̃_{i,j}分别为样本i第j个指标的实际值、归一 化值;M为样本总量。 为使各组训练样本集内多数类样本与少数类样 本的数量均衡化,需要对其中的少数类样本进行过 采样。过采样后少数类的新增样本数如式(2)所示。

 $M_{os}^{+}=\beta(M^{-}-M^{+})$ $\beta \in [0,1]$ (2) 式中: M_{os}^{+} 为少数类新增样本数; M^{-} 、 M^{+} 分别为多数 类、少数类样本原始数量; β 为过采样倍率。

训练阶段,需要对过采样倍率 β 及SVM参数进 行优化。 β 决定过采样新增样本的数量,如果 β 过小 则难以突出少数类样本的数据特征,如果 β 过大则 容易引入噪声,因此需要对 β 的取值进行寻优。同 样地,SVM的分类性能受其参数的影响,本文选用高 斯核函数作为SVM的核函数,则待优化SVM参数为 误差惩罚参数C和高斯核宽度 $\sigma^{[11]}$ 。

测试阶段,将未知类别故障样本集送入已训练 好的变压器故障诊断多标签分类器进行诊断,可得 到故障样本的诊断结果集。

2 基于SMOTE-NND 算法的变压器故障样本 均衡化方法(过采样器)

由于变压器故障样本存在类间不平衡问题,需 要对少数类样本进行过采样,其中最常用的方法为 SMOTE方法,该方法通过线性插值的方式在2个 少数类样本间生成新样本,其原理可参考文献[16]。 鉴于传统 SMOTE 算法存在模糊类边界、易产生 噪声、少数类内部不均匀等问题,本文提出一种 SMOTE-NND算法,该方法综合考虑少数类样本近邻 内各类样本的数量及欧氏距离,并据此分配每个少 数类样本生成过采样样本的数量,方法流程图如 图1所示。

SMOTE-NND算法的关键步骤如下。

1)计算每个少数类样本在原始样本集范围内的 L近邻,将L近邻内均为多数类样本的少数类样本认 定为噪声。

2)计算非噪声少数类样本的类别指标,L近邻 内多数类样本越多,则类别指标越大,如式(3)所示。

$$R_i = \frac{m_i - \min_{j \in S} \{m_j\}}{\max_{j \in S} \{m_j\} - \min_{j \in S} \{m_j\}} \quad i \in S$$

$$(3)$$

式中:S为非噪声少数类样本集;R_i为样本i的类别 指标;m_i为样本i的L近邻内多数类样本的数量。

3)计算非噪声少数类样本在自身样本集范围内的K近邻,并计算距离指标,K近邻欧氏距离平均值越大,则距离指标越大,如式(4)所示。

$$Q_i = \frac{D_i - \min_{j \in S} \{D_j\}}{\max_{i \in S} \{D_j\} - \min_{i \in S} \{D_j\}} \quad i \in S$$

$$\tag{4}$$

式中:Q_i为样本*i*的距离指标;D_i为样本*i*与其K近邻 欧氏距离的平均值。

4)依据类别指标和距离指标为非噪声少数类样

210



图1 SMOTE-NND算法流程图

Fig.1 Flowchart of SMOTE-NND algorithm

本分配过采样样本数量,如式(5)所示。

$$m_i^{\text{os}} = M_{\text{os}}^+ \frac{R_i + Q_i}{\sum_i (R_i + Q_i)} \quad i \in S$$
(5)

式中:m^{is}为分配给样本i的过采样样本数量。

5)将非噪声少数类样本作为过采样根样本,在 K近邻内依据各近邻样本到根样本欧氏距离的几何 概率随机选择过采样辅助样本。

6)将过采样根样本和辅助样本分别记为**x**_{rot}、 **x**_{aux},则过采样生成的样本**x**_{os}如式(6)所示。

$$\boldsymbol{x}_{\rm os} = \boldsymbol{x}_{\rm root} + r(\boldsymbol{x}_{\rm aux} - \boldsymbol{x}_{\rm root}) \tag{6}$$

式中:r为[0,1]范围内的随机数。

由步骤1)可知,SMOTE-NND算法将L近邻内均 为多数类样本的少数类样本认定为噪声,不对其进 行过采样,可尽量避免引入新的噪声。由步骤2)、 4)可知,SMOTE-NND算法使L近邻内多数类样本较 多的非噪声少数类样本生成更多的过采样样本,从 而避免类边界少数类样本被淹没,起到强化类边界 的作用。由步骤3)—5)可知,SMOTE-NND算法使K 近邻欧氏距离平均值较大的非噪声少数类样本生成 更多的过采样样本,并且使K近邻内距离根样本更 远的样本被选为辅助样本的概率更大,从而降低少 数类样本称疏区的识别率。

3 基于 HDAG-SVM 算法的变压器故障样本 多分类方法(分类器)

由于变压器属于高可靠性设备,其故障样本数 量较少,因此变压器故障诊断问题属于多标签小样 本分类问题。作为一种基于结构风险最小化原理的 分类模型,SVM具有训练效率高、泛化能力强、不易 陷入局部最优的优点,因此适用于解决变压器故障 诊断问题^[11,15]。由于SVM是一种二分类模型,因此 处理多标签分类问题时需要采取一定的SVM组合 策略。本文采用HDAG-SVM算法对变压器故障样 本进行分类,具体结构如附录A图A2所示。由图 A1、A2可知,HDAG-SVM算法将训练所得的7个 SVM二分类器组合为层次式有向无环图形式。在诊 断阶段,对于任意未知类别的故障样本,HDAG-SVM 算法仅需调用3个SVM二分类器即可给出诊断结 果,且不存在分类重叠、不可分类等问题。

4 基于 HS-MHHO 算法的过采样器与分类器 参数双层优化方法(参数优化器)

训练阶段,需要对过采样倍率 β 、SVM误差惩罚 参数C、高斯核宽度 σ 这3种参数进行优化。本文采 用双层优化方法求取参数最优解,上层采用层次搜 索(hierarchical search,HS)算法对 β 寻优,下层采用 改进哈里斯鹰算法(modified Harris hawks optimization,MHHO)对SVM参数C和 σ 寻优。

4.1 基于HS算法的过采样倍率优化方法

HS算法是对传统遍历搜索的改进,遵循"从整体到局部"的原则,首先采用大步距在整体范围内初步搜索,确定适应度最高的点,进而在以该点为中心的区间内小步距精细化搜索,最终求得全局最优解。 采用HS优化β的具体步骤如下。

1)设置整体搜索的范围为[0,1],步距为 $\Delta\beta_{w}$, 搜索点为 $\beta_{i}^{v}=t\Delta\beta_{w}$,其中 $t=0,1,2,...,1/\Delta\beta_{w},1/\Delta\beta_{w}$ 为整数。在每个过采样倍率 β_{i}^{v} 下进行过采样,将利 用过采样补充后的扩充训练样本集送入下层MHHO 优化模块对SVM参数进行优化。优化完成后将下 层适应度返回至上层HS优化模块。

2)选取下层适应度最优的 β_{i}^{w} 作为整体搜索的结果,记为 β_{best}^{w} ,若 β_{best}^{w} 为0或1,则按式(7)进行更新。

$$\begin{cases} \beta_{\text{best}}^{\text{w}} = \Delta \beta_{\text{w}} & \beta_{\text{best}}^{\text{w}} = 0 \\ \beta_{\text{best}}^{\text{w}} = 1 - \Delta \beta_{\text{w}} & \beta_{\text{best}}^{\text{w}} = 1 \end{cases}$$
(7)

3)设置局部搜索的范围为[$\beta_{\text{best}}^w - \Delta \beta_w, \beta_{\text{best}}^w + \Delta \beta_w$], 步距为 $\Delta \beta_p$,搜索点为 $\beta_l^p = \beta_{\text{best}}^w - \Delta \beta_w + t \Delta \beta_p$,其中 $t = 0, 1, 2, \dots, 2\Delta \beta_w / \Delta \beta_p, 2\Delta \beta_w / \Delta \beta_p$ 为整数。对每个过 采样倍率 β_l^p 执行与步骤1)相同的操作。

4)选取下层适应度最优的 β^p 作为局部搜索的

结果,即为全局最优过采样倍率。

4.2 基于MHHO算法的SVM参数优化方法

4.2.1 MHHO 算法

在上层优化 β 的过程中,需要将扩充训练样本 集送入下层并对SVM进行参数优化。本文采用 MHHO算法优化SVM的误差惩罚参数C和高斯核宽 度 σ ,该算法是在哈里斯鹰(Harris hawks optimization,HHO)算法的基础上改进而来。HHO算法是一 种新型群体智能算法,其通过模拟哈里斯鹰的群体 捕猎行为,并结合Lévy飞行来实现对高维、非连续、 不可微等复杂问题的求解,具体算法实现详见文 献[22]。

HHO算法搜索范围较大,搜索效率较高,且针 对多极值问题的收敛性能较好,但仍存在一定的缺 陷,主要体现在两方面。一是参数设置过于简单, HHO算法中控制迭代进程的2个重要参数分别为猎 物逃逸能量E和猎物跳跃强度J,其中E设置为简单 的线性衰减,在迭代后期只进行局部开发,易陷入局 部最优;而J设置为随机数,忽略了其与E之间的关 系。二是位置更新时仅依赖种群个体信息,当种群 陷入局部最优后无法产生新位置,使得迭代停滞,算 法收敛早熟。针对上述问题,本文提出一系列改进 措施,具体如下。

1)改进猎物迭代参数。

将E和J的更新公式改进为:

 $\begin{cases} E = 2(2r-1) [1-(g/G)^{1/e}]^{1/e} \\ J = r(1+|E|) \end{cases}$ (8)

式中:g为当前迭代次数;G为迭代次数上限。改进 后E的最值在迭代中后期变化较为平缓,在进行局 部开发的同时保留了进行全局探索的可能性,降低 了陷入局部最优的风险。改进后J的最值由当前的 E值决定,一方面有助于扩大局部开发阶段前期的 搜索范围,另一方面有助于提高局部开发阶段后期 的搜索精度。

2)logistic混沌映射生成初始位置。

混沌映射具有良好的拟随机性、非周期性、遍历性,常用于启发式算法种群初始位置的生成,以使种 群尽量均匀分布,从而扩大搜索范围,提高全局收敛 性能。本文采用logistic 混沌映射生成HHO算法的 种群初始位置,计算方法详见文献[23]。

3)精英保留策略。

HHO算法在迭代过程中没有将当前代的种群 最优适应度与上一代进行比较,难以保证每一代的 种群最优适应度单调不减。针对此问题,本文在每一 代位置更新后增加1个判断环节,若当前代种群最优 个体位置更新后适应度变差,则不更新该个体位置, 从而保证种群最优适应度向理论最优值不断逼近。

4)随机变异。

为降低HHO算法陷入局部最优的风险,引入个体随机变异机制,若变异后个体的适应度更优,则将该个体位置更新为变异位置,如式(9)、(10)所示。

$$p_{\rm var} = \begin{cases} p_{h,g} + 0.02(2r-1)\circ(p_{\rm max} - p_{\rm min}) & r \leq \frac{g}{2G} \\ p_{h,g} & r > \frac{g}{2G} \end{cases}$$
(9)
$$p_{h,g+1} = \begin{cases} p_{\rm var} & f_{\rm var} > f_{h,g} \\ p_{h,g} & f_{\rm var} \leq f_{h,g} \end{cases}$$
(10)

式中:r为[0,1]范围内的随机数向量;"。"表示矩阵的 Hadamard 乘积; p_{max} 、 p_{min} 分别为个体位置的上、下限,即待寻优变量的范围; $p_{h,g}$ 、 $f_{h,g}$ 分别为个体h第g代的位置及适应度; p_{var} 、 f_{var} 分别为个体h的变异位置及适应度。由式(9)可知,个体h是否变异取决于随机数r的值,且迭代后期的变异概率更大,从而提高 HHO 算法在局部开发阶段跳出局部最优的能力。

4.2.2 MHHO算法在SVM参数优化中的应用

采用 MHHO 算法优化 SVM 参数的关键点在于 个体维度及适应度函数的设置,其中哈里斯鹰个体 设置为2维向量,分别对应 SVM 的误差惩罚参数 *C* 和高斯核宽度σ。适应度函数如式(11)所示。

$$\begin{cases} f = \alpha_{\rm Acc} F_{\rm Acc} + \alpha_{\rm Sen} F_{\rm Sen} + \alpha_{\rm Spe} F_{\rm Spe} \\ F_{\rm Acc} = \frac{M_{\rm T}^+ + M_{\rm T}^-}{M^+ + M^-}, \quad F_{\rm Sen} = \frac{M_{\rm T}^+}{M^+}, \quad F_{\rm Spe} = \frac{M_{\rm T}^-}{M^-} \end{cases}$$
(11)

式中: F_{Acc} 为准确率指标,是正确分类的样本数占总 样本数的比例; F_{Sen} 为灵敏度指标,是少数类样本被 正确分类的比例; F_{Spe} 为特效性指标,是多数类样本 被正确分类的比例; M_{T}^{+} 、 M_{T}^{-} 分别为被正确分类的少 数类样本数、多数类样本数; α_{Acc} 、 α_{Sen} 、 α_{Spe} 分别为准 确率、灵敏度、特效性指标的权值。

本文采用留一法计算准确率、灵敏度、特效性指标。设多数类原始样本集、少数类原始样本集、少数类原始样本集、少数 类过采样样本集分别为 X^- 、 X^+ 、 X^+_{os} ,不重复地从 $X^- \cup X^+$ 中取1个样本作为验证样本,将 $X^- \cup X^+ \cup X^+_{os}$ 中的所有样本(验证样本除外)作为训练样本,训练 SVM并给出验证样本的分类结果。重复此步骤 M^- + M^+ 次,遍历 $X^- \cup X^+$ 内所有样本,最后按式(11)计算 准确率、灵敏度和特效性指标。

综合本节分析,基于HS-MHHO算法的过采样 器与分类器参数双层优化算法流程见附录A图A3。

5 算例分析

5.1 算例样本及参数设置

本文共搜集到979条变压器故障样本数据,其 来源主要有国家电网公司监测数据以及公开发表的 刊物、文献等。将所有样本划分为训练样本和测试 样本,样本数量分配情况如表1所示。

表1 变压器故障样本数量

| Table 1 | Number of transformer | fault samples |
|---------|-----------------------|---------------|
| 故障类型 | 训练样本数量 | 测试样本数量 |
| T1 | 50 | 31 |
| Т2 | 100 | 40 |
| Т3 | 150 | 104 |
| PD | 50 | 38 |
| D1 | 100 | 63 |
| D2 | 150 | 103 |
| 总计 | 600 | 379 |

本文算例在 CPU 型号为 Intel Xeon Gold 2.70 GHz、内存为256 GB的计算机上进行测试。SMOTE-NND算法中,若近邻数L、K取值过大则难以筛查噪 声少数类样本,若取值过小则难以充分反映少数类 样本的周围样本分布情况,本文取常用经验值 5^[16-17]。HS算法中,过采样倍率β优化范围取[0,1], 为保证 β 整体搜索的遍历性与快速性以及 β 局部搜 索的精细度,整体搜索步距 $\Delta\beta_{w}$ 取 0.1^[15],局部搜索 步距 $\Delta\beta_{\mu}$ 取 0.01。由表1可知,在 $\Delta\beta_{\mu}$ =0.01的情况 下,局部搜索点每前进一次,过采样样本数量仅增加 1个,从而达到最大精细度。MHHO算法中,优化范 围、迭代次数上限G、种群容量H对算法性能有重要 影响。若取值过大则算法收敛慢、计算效率低:若取 值过小则算法搜索能力差,容易陷入局部最优。本 文对上述参数均取常用经验值,其中SVM误差惩罚 参数C的优化范围取(0,100],SVM高斯核宽度 σ 优 化范围取(0,10],G取100,H取30^[11-12];为使分类器 对少数类及多数类样本具有同等的泛化能力,3种 适应度指标权值 α_{Acc} 、 α_{Sec} 、 α_{Sec} 均取 1/3。

5.2 过采样倍率对诊断模型的影响

5.2.1 过采样倍率训练结果分析

采用本文算法训练变压器故障诊断模型,具体 训练结果如表2所示,其中展示的子分类器即为附 录A图A2中HDAG-SVM结构的7个二分类器。由 表1可知,子分类器SVM_{T/D}的原始训练样本集已平 衡,因此无需进行过采样,对应表2中的过采样倍率 *B*为0。

表2 诊断模型训练结果

Table 2 Training results of diagnostic model

| 子分 类器 | β | С | σ | 适应 度 | $\frac{F_{_{\rm Acc}}}{\%}/$ | $\frac{F_{\rm Sen}}{\%}/$ | $\frac{F_{\rm Spe}}{\%}/$ | 训练用 时 / s |
|----------------------|------|-------|----------|---------|------------------------------|---------------------------|---------------------------|--------------|
| $SVM_{T/D}$ | 0 | 76.66 | 4.325 | 0.958 | 95.83 | 96.33 | 95.33 | 3 802.69 |
| SVM _{T1/T2} | 0.80 | 25.27 | 0.607 | 0.936 | 92.67 | 98.00 | 90.00 | 1904.37 |
| SVM _{T1/T3} | 0.87 | 0.66 | 0.075 | 0.943 | 95.00 | 92.00 | 96.00 | 4265.69 |
| SVM _{T2/T3} | 0.68 | 0.39 | 0.113 | 0.966 | 96.80 | 95.00 | 98.00 | 4289.55 |
| SVM _{PD/D1} | 0.96 | 1.63 | 0.027 | 0.940 | 94.00 | 94.00 | 94.00 | 1857.68 |
| SVM _{PD/D2} | 0.70 | 94.95 | 0.033 | 0.984 | 98.50 | 98.00 | 98.67 | 3789.45 |
| SVM _{D1/D2} | 0.52 | 42.43 | 0.360 | 0.883 | 88.00 | 91.00 | 86.00 | 7091.91 |

由表2可知,除SVM_{T/D}外,其他子分类器的最优 过采样倍率均小于1,可以在充分强化少数类样本 数据特征的同时,尽量避免引入噪声样本。训练阶 段采用留一法验证的准确率基本都在90%以上,说 明本文所提双层优化方法效果较好。各子分类器的 训练用时均在0.5~2h范围内,训练用时不同主要是 由各子分类器原始训练样本数量及不平衡度差异造 成的,同时也受训练期间计算机CPU及内存占用情 况的影响。由于变压器故障诊断模型的训练过程是 离线的,因此表2中的训练用时是可以接受的。

为进一步展示过采样倍率的训练效果,以 SVM_{T1/T3}为例,绘制其过采样倍率搜索过程中下层适 应度的变化曲线,如图2所示。



Fig.2 Fitness curve of lower layer

由图2可知,在整体搜索过程中,下层适应度在 β=0.9处达到峰值0.934。进一步地,局部搜索在β 为[0.8,1]的范围内进行。在局部搜索过程中,下层 适应度在β=0.87处达到峰值0.943,即为最终的优 化结果。从整个搜索过程看,随着过采样倍率的增 大,下层适应度逐渐增大,达到峰值之后略有减小。 这说明过采样倍率的增大使得少数类样本的数据特 征不断增强,当过采样倍率达到一定值后少数类样 本数据特征的可强化空间趋于饱和,此后继续增加 倍率并不会使得下层适应度有明显增大,反而可能 引入噪声样本导致分类性能下降。

5.2.2 不同过采样倍率的诊断测试对比分析

为验证不同过采样倍率对诊断模型分类性能的 影响,设计3组算例CE₁—CE₃。CE₁的过采样倍率取 为5.2.1节的优化结果,CE₂不进行过采样,CE₃中各子 分类器的过采样倍率均取1,其余参数设置与5.1节 相同。分别采用CE₁—CE₃训练所得的诊断模型对 379个测试样本进行诊断分类,得到混淆矩阵如图3 所示,准确率及诊断用时如附录A表A1所示,379个 测试样本的具体诊断结果如附录A表A2所示。

由图3及表A1可知:CE₁的整体准确率及各类 样本的准确率均在90%以上,且明显高于CE₂、CE₃ 的各项准确率。这说明与不进行过采样和完全平衡 过采样相比,对过采样倍率进行优化后的故障诊 断模型具有更强的故障样本区分能力;CE₁—CE₃的 诊断用时均在1s以内,体现了故障诊断模型的高



Fig.3 Confusion matrix of CE₁ to CE₃

效性。

214

由表A2可知,存在极少一部分样本,采用本文 方法及其他对比方法(包括后续的算例)都无法对其 进行正确识别。可能造成该现象的原因主要有2 种:一是采样装置、监测系统、数据记录等本身具有 一定的误差,导致记录的样本与其故障类型实际上 并不匹配,从而产生诊断错误;二是现有的样本指标 体系不足以完全刻画变压器的故障特征,需要增加 新的指标以完善故障诊断模型。

5.3 过采样方法对诊断模型的影响

为验证不同过采样方法对诊断模型分类性能的 影响,另设计2组算例 CE_4 、 CE_5 与 CE_1 进行对比。相 较于 CE_1 , CE_4 、 CE_5 的过采样方法分别为SMOTE算 法、ADASYN算法,2种方法的近邻数均取5。除上 述设置外, CE_4 、 CE_5 的其他设置与 CE_1 相同。

5.3.1 不同过采样方法的过采样样本分布对比分析

分别对CE₁、CE₄、CE₅的诊断模型进行训练,以 各算例的子分类器SVM_{T1/T3}为例,采用t-SNE算法对 不同过采样方法的高维过采样样本分布情况进行降 维可视化,CE₁、CE₄、CE₅的过采样样本分布分别如图 4、附录A图A4、图A5所示。

由表1可知,SVM_{TI/T3}的少数类训练样本为T1 故障样本。由图4、图A4、图A5可知,3种过采样方 法均围绕T1原始样本生成过采样样本,以增强T1 原始样本的数据特征。然而,SMOTE、ADASYN算 法生成了大量与T1原始样本重合的过采样样本,这 部分样本不具有数据增强价值,造成了过采样冗余。 且上述2种方法的过采样样本均围绕T1原始样本呈 小团体式、紧凑式分布,难以改善T1原始样本的内部 稀疏问题。相比之下,SMOTE-NND算法的过采样样 本在T1原始样本小团体之间建立联系,降低了T1原 始样本分布的内部不均匀程度,提高了过采样质量。 5.3.2 不同过采样方法的诊断测试对比分析

分别采用CE₁、CE₄、CE₅训练所得的诊断模型对 379个测试样本进行分类,得到混淆矩阵如图5所 示,准确率及诊断用时如附录A表A1所示,379个测 试样本的具体诊断结果如附录A表A2所示。

由图5及表A1可知,CE₁的各项准确率均优于 CE₄、CE₅,这说明SMOTE-NND算法通过降低合成噪 声风险、强化类边界、强化少数类样本内部稀疏区等



图 4 算例 CE₁(SMOTE-NND 算法)的过采样样本分布图 Fig.4 Oversampling sample distribution of CE₁ (SMOTE-NND algorithm)

| | | | i | 诊断 | 类别 | ij | | | | | | 诊断 | 送别 | 川 | | | | | 诊断 | i 类别 | 刊 | |
|----|----|----|----|-----|----|-------|-----|------|----|----|----|-----|----|-------|-----|--------------------|----|----|-----|------|----|-----|
| | | T1 | T2 | Т3 | PD | D1 | D2 | | | T1 | T2 | Т3 | PD | D1 | D2 | | T1 | T2 | T3 | PD | D1 | D2 |
| | T1 | 29 | 0 | 2 | 0 | 0 | 0 | | T1 | 27 | 2 | 2 | 0 | 0 | 0 | T1 | 28 | 1 | 2 | 0 | 0 | 0 |
| _ | T2 | 0 | 38 | 2 | 0 | 0 | 0 | _ | T2 | 1 | 36 | 3 | 0 | 0 | 0 | T2 | 3 | 36 | 1 | 0 | 0 | 0 |
| 类别 | T3 | 1 | 0 | 103 | 0 | 0 | 0 | 送别 | Т3 | 1 | 2 | 101 | 0 | 0 | 0 | 示 T3 | 2 | 1 | 101 | 0 | 0 | 0 |
| 医 | PD | 0 | 0 | 0 | 36 | 2 | 0 | 浽 | PD | 0 | 0 | 0 | 36 | 2 | 0 | 长 PE | 0 | 0 | 0 | 35 | 3 | 0 |
| +Щ | Dl | 0 | 0 | 0 | 1 | 60 | 2 | 1446 | D1 | 0 | 0 | 0 | 5 | 51 | 7 | ^{†III} DI | 0 | 0 | 0 | 2 | 56 | 5 |
| | D2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 101 | | D2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3 | 100 | D2 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2 | 101 |
| | | | (| a) | С | E_1 | | | | | (| b) | CI | E_4 | | | | (| c) | CI | E5 | |



Fig.5 Confusion matrix of CE_1 , CE_4 and CE_5

措施,使得生成的过采样样本质量高于SMOTE、 ADASYN算法生成的样本,从而训练得到分类性能 更强的诊断模型。

5.4 参数优化方法对诊断模型的影响

为验证不同参数优化方法对诊断模型分类性能的影响,另设计2组算例CE₆、CE₇与CE₁进行对比。相较于CE₁,CE₆、CE₇的下层SVM参数优化方法分别为标准HHO算法、粒子群优化(particle swarm optimization,PSO)算法,HHO、PSO算法的种群数量、迭代次数上限均与5.1节相同,PSO算法的自我学习因子、群体学习因子均取2。除上述设置外,CE₆、CE₇的其他设置与CE₁相同。

5.4.1 不同参数优化方法的优化过程对比分析

分别对CE₁、CE₆、CE₇的诊断模型进行训练,以 各算例的子分类器SVM_{T1/T3}为例,CE₁、CE₆、CE₇的寻 优过程分别如图6、附录A图A6、图A7所示。





由图 6、图 A6、图 A7 可知,针对 SVM_{TI/T3},3 组算 例在各自的最优过采样倍率下分别采用 MHHO、 HHO、PSO 算法对 SVM 参数进行优化,最终适应度 优化结果分别为 0.943、0.935、0.92,达到最优适应度 时的迭代次数分别为 54、32、14。这说明 MHHO 算 法的变异机制使算法进入局部开发阶段后依然有跳 出局部最优解的能力,相较于 HHO、PSO 算法,算法 早熟及陷入局部最优的风险更小。此外,MHHO 算 法的初始适应度最高,这是因为 logistic 混沌映射生 成的哈里斯鹰个体初始位置几乎均匀地散布在算法 的搜索空间当中,从而保障了算法的全局搜索性能。 5.4.2 不同参数优化方法的诊断测试对比分析

分别采用CE₁、CE₆、CE₇训练所得的故障诊断模型对 379个测试样本进行分类,得到混淆矩阵如图7 所示,准确率及诊断用时如附录A表A1所示,379个测试样本的具体诊断结果如附录A表A2所示。



图 7 算例 CE₁、CE₆、CE₇的混淆矩阵 Fig.7 Confusion matrix of CE₁, CE₆ and CE₇

由图7及表A1可知,CE₁的各项准确率均优于 CE₆、CE₇,这说明MHHO算法前期全局探索-后期局 部开发的最优解搜索模式,配合其变异机制、混沌映 射等改进措施,能够有效降低SVM参数寻优过程中 的收敛早熟及局部最优风险,从而能够搜索到使故 障诊断模型泛化能力更强的SVM参数。

5.5 基准分类器对诊断模型的影响

为验证不同基准分类器对诊断模型分类性能的 影响,另设计2组算例CE_s、CE₉与CE₁进行对比。相 较于CE₁,CE₈、CE₈的基准分类器分别为分类回归树 (classification and regression tree, CART)分类器、K 最邻近(K-nearest neighbor, KNN)分类器。其中, CART分类器的待优化参数为最大决策分支数和最 小叶节点观测数,优化范围均为[1,50]内的整数; KNN分类器的待优化参数为近邻搜索数,优化范围 为[1,50]内的整数。由于CART分类器和KNN分类 器均为二分类器,因此CEs、CE。的多分类策略同样 采用层次式有向无环图形式,如附录A图A2所示。 除上述设置外,CE,CE,的其他设置与CE,相同。分 别采用CE1、CE8、CE。训练所得的诊断模型对379个 测试样本进行分类,得到混淆矩阵如图8所示,准确 率及诊断用时如附录A表A1所示,379个测试样本 的具体诊断结果如附录A表A2所示。

由图8及表A1可知:除CE。在PD准确率上略高



图 8 算例 CE₁、CE₈、CE₉的混淆矩阵 Fig.8 Confusion matrix of CE₁, CE₈ and CE₉

于 CE₁之外, CE₁的其他各项准确率均优于 CE₈、CE₉, 这说明与 CART 分类器、KNN 分类器相比, SVM 作为 处理变压器故障诊断问题的基准分类器更具优势。 CART 分类器、KNN 分类器对 T2、D1 等类型故障样 本分类性能较差,且存在 T、D 大类故障样本间错分 的问题,在诊断用时方面也略高于 SVM,因此不适合 用于变压器的故障诊断。

6 结论

针对变压器故障样本不平衡导致的故障诊断准 确率低、诊断效果偏向多数类样本的问题,本文提出 一种考虑过采样器与分类器参数优化的变压器故障 诊断策略,所得结论如下。

1)与不进行过采样及完全平衡过采样相比,最 优倍率过采样能够充分强化少数类样本的数据特 征,且降低引入噪声的风险,可有效提高过采样合成 少数类样本的质量。相较于不进行过采样及完全平 衡过采样的诊断模型,测试样本诊断准确率分别提 高了8.18%、4.49%。

2)本文提出的SMOTE-NND 过采样方法能够尽量避免合成噪声,降低少数类与多数类的边界模 制度,降低少数类样本内部分布的不均匀程度,从而 合成高质量的少数类样本。相较于采用SMOTE、 ADASYN算法进行过采样的故障诊断模型,测试样 本诊断准确率分别提高了4.22%、2.64%。

3)本文提出的基于 MHHO 算法的下层 SVM 参数优化方法,收敛性能良好,不易陷入局部最优,使得优化后 SVM 的泛化能力更强。相较于采用 HHO、 PSO 算法进行下层 SVM 参数优化的诊断模型,测试 样本诊断准确率分别提高了4.22%、3.69%。

附录见本刊网络版(http://www.epae.cn)。

参考文献:

- [1] 国家能源局.变压器油中溶解气体分析和判断导则:DL/T 722-2014[S].北京:中国电力出版社,2015.
- [2] IEC. Mineral oil-impregnated electrical equipment in serviceguide to the interpretation of dissolved and free gases analysis: IEC 60599-2007[S]. Geneva, Switzerland: IEC Central Office, 2007.
- [3] DUVAL M. A review of faults detectable by gas-in-oil analysis in transformers[J]. IEEE Electrical Insulation Magazine, 2002, 18(3):8-17.

第43 券

- [4] DUVAL M, DUKARM J. Improving the reliability of transformer gas-in-oil diagnosis [J]. IEEE Electrical Insulation Magazine, 2005, 21(4): 21-27.
- [5]赵玲玲, 王群京, 陈权, 等. 基于 IBBOA 优化 BP 神经网络的变 压器故障诊断[J]. 电工电能新技术,2021,40(9):39-46. ZHAO Lingling, WANG Qunjing, CHEN Quan, et al. Fault diagnosis of transformer based on BP neural network optimized by IBBOA[J]. Advanced Technology of Electrical Engineering and Energy, 2021, 40(9): 39-46.
- [6]赵文清,严海,周震东,等.基于残差 BP 神经网络的变压器故 障诊断[J]. 电力自动化设备,2020,40(2):143-148. ZHAO Wenqing, YAN Hai, ZHOU Zhendong, et al. Fault diagnosis of transformer based on residual BP neural network[J]. Electric Power Automation Equipment, 2020, 40(2): 143-148.
- [7]苑津莎,张利伟,王瑜,等. 基于极限学习机的变压器故障诊断 方法研究[J]. 电测与仪表,2013,50(12):21-26. YUAN Jinsha, ZHANG Liwei, WANG Yu, et al. Study of transformers fault diagnosis based on extreme learning machine [J]. Electrical Measurement & Instrumentation, 2013, 50(12): 21-26.
- [8] 吴杰康,覃炜梅,梁浩浩,等. 基于自适应极限学习机的变压器 故障识别方法[J]. 电力自动化设备,2019,39(10):181-186. WU Jiekang, QIN Weimei, LIANG Haohao, et al. Transformer fault identification method based on self-adaptive extreme learning machine [J]. Electric Power Automation Equipment, 2019,39(10):181-186.
- [9]黄新波,马玉涛,朱永灿.基于信息融合和M-RVM的变压器故 障诊断方法[J]. 电力自动化设备,2020,40(12):218-225. HUANG Xinbo, MA Yutao, ZHU Yongcan. Transformer fault diagnosis method based on information fusion and M-RVM[J]. Electric Power Automation Equipment, 2020, 40(12): 218-225.
- [10] 尹金良,刘玲玲. 代价敏感相关向量机的研究及其在变压器故 障诊断中的应用[J]. 电力自动化设备,2014,34(5):111-115. YIN Jinliang, LIU Lingling. CS-RVM and its application in fault diagnosis of power transformers[J]. Electric Power Automation Equipment, 2014, 34(5):111-115.
- [11] 张镱议,焦健,汪可,等. 基于帝国殖民竞争算法优化支持向量 机的电力变压器故障诊断模型[J]. 电力自动化设备,2018,38 (1):99-104. ZHANG Yiyi, JIAO Jian, WANG Ke, et al. Power transformer

fault diagnosis model based on support vector machine optimized by imperialist competitive algorithm[J]. Electric Power Automation Equipment, 2018, 38(1):99-104.

[12] 余松, 胡东, 唐超, 等. 基于 TLR-ADASYN 平衡化数据集的 MSSA-SVM变压器故障诊断[J]. 高电压技术, 2021, 47(11): 3845-3853.

YU Song, HU Dong, TANG Chao, et al. MSSA-SVM transformer fault diagnosis method based on TLR-ADASYN balanced data set[J]. High Voltage Engineering, 2021, 47(11): 3845-3853.

- [13] 刘云鹏,和家慧,许自强,等. 基于SVM SMOTE的电力变压器 故障样本均衡化方法[J]. 高电压技术,2020,46(7):2522-2529. LIU Yunpeng, HE Jiahui, XU Ziqiang, et al. Equalization method of power transformer fault sample based on SVM SMOTE[J]. High Voltage Engineering, 2020, 46(7): 2522-2529.
- [14] 王文博. 基于不平衡数据集的变压器缺陷预测[D]. 北京:华 北电力大学,2020. WANG Wenbo. Transformer defect prediction based on imbalanced data set[D]. Beijing: North China Electric Power Uni-
- versity, 2020. [15] 李亮,范瑾,闫林,等. 基于混合采样和支持向量机的变压器故 障诊断[J]. 中国电力,2021,54(12):150-155.

LI Liang, FAN Jin, YAN Lin, et al. Transformer fault diagno-

sis based on hybrid sampling and support vector machines [J]. Electric Power, 2021, 54(12): 150-155.

[16] 谢桦,陈俊星,赵宇明,等. 基于SMOTE和决策树算法的电力 变压器状态评估知识获取方法[J]. 电力自动化设备,2020,40 (2):137-142

XIE Hua, CHEN Junxing, ZHAO Yuming, et al. Knowledge acquisition method of power transformer condition assessment based on SMOTE and decision tree algorithm[J]. Electric Power Automation Equipment, 2020, 40(2):137-142.

- [17] 王文博,曾小梅,赵引川,等. 基于 SMOTE-XGBoost 的变压器 缺陷预测[J]. 华北电力大学学报(自然科学版),2021,48(5): 54-60,71. WANG Wenbo, ZENG Xiaomei, ZHAO Yinchuan, et al. A transformer defect prediction model based on SMOTE-XGBoost [J]. Journal of North China Electric Power University (Natural Science Edition), 2021, 48(5): 54-60, 71.
- [18] 李帅兵. 基于大数据分析的牵引变压器绝缘老化特征提取与 状态诊断研究[D]. 成都:西南交通大学,2018. LI Shuaibing. Research on insulation aging feature extraction and condition diagnosis of traction transformer based on big data analytics[D]. Chengdu:Southwest Jiaotong University,2018.
- [19] 马玉涛,黄新波,朱永灿,等. 面向多源异构数据的牵引变压器 故障诊断平台设计[J]. 广东电力,2020,33(2):131-138. MA Yutao, HUANG Xinbo, ZHU Yongcan, et al. Design of traction transformer fault diagnosis platform for multi-source heterogeneous data[J]. Guangdong Electric Power, 2020, 33(2): 131-138.
- [20] 石洪波,陈雨文,陈鑫. SMOTE 过采样及其改进算法研究综述 [J]. 智能系统学报,2019,14(6):1073-1083. SHI Hongbo, CHEN Yuwen, CHEN Xin. Summary of research on SMOTE oversampling and its improved algorithms[J]. CAAI Transactions on Intelligent Systems, 2019, 14(6): 1073-1083
- [21] 李刘杰. 基于过采样与集成学习的不平衡数据分类方法研究 [D]. 重庆:重庆邮电大学,2019. LI Liujie. Research of imbalanced data classification method based on oversampling and ensemble learning[D]. Chongqing: Chongqing University of Posts and Telecommunications, 2019.
- [22] HEIDARI A A, MIRJALILI S, FARIS H, et al. Harris Hawks optimization: algorithm and applications [J]. Future Generation Computer Systems, 2019, 97:849-872.
- [23] 周斌,彭敏放,黄清秀,等. 基于节点撕裂和化学反应优化算 法的接地网故障诊断[J]. 电力自动化设备,2017,37(1):163-168,175.

ZHOU Bin, PENG Minfang, HUANG Qingxiu, et al. Grounding grid fault diagnosis based on node tearing and chemical reaction optimization algorithm[J]. Electric Power Automation Equipment, 2017, 37(1):163-168, 175.

作者简介:



栗

栗 磊(1982-),男,高级工程师,硕 士,主要研究方向为电力系统保护与控制、 电网设备可靠性等(E-mail:15109618755@ 139.com);

王廷涛(1997-),男,硕士研究生,通 信作者,主要研究方向为电力系统优化规划 与运行技术(E-mail:hustwtt@hust.edu.cn);

苗世洪(1963-),男,教授,博士研究生 磊 导师,博士,主要研究方向为电力系统保护

与控制、压缩空气储能系统等(E-mail:shmiao@hust.edu.cn)。 (编辑 任思思)

Transformer fault diagnosis strategy considering parameter optimization of oversampler and classifier

LI Lei¹, WANG Tingtao², HE Jianan¹, NIU Jian¹, LIANG Yabo¹, MIAO Shihong²

(1. Electric Power Research Institute, State Grid Ningxia Electric Power Co., Ltd., Yinchuan 750002, China;

2. School of Electrical and Electronic Engineering, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan 430074, China) Abstract: The imbalance of transformer fault samples makes the accuracy of fault diagnosis and classification low, and it is easy to weaken the classification effect of a few types of fault samples. Therefore, the oversampling method is used to realize the equalization of fault samples, and a transformer fault diagnosis strategy considering the parameter optimization of oversampler and classifier is proposed. Firstly, the overall structure of transformer fault diagnosis model is built, and the implementation process of fault diagnosis is described. On this basis, the algorithm implementation of three main links of oversampler, classifier and parameter optimizer in the diagnosis model is proposed. For the oversampler, an improved synthetic minority oversampling technique based on nearest neighbor distribution(SMOTE-NND) algorithm is proposed to realize the equalization of fault samples. For the classifier, the hierarchical directed acyclic graph support vector machine (HDAG-SVM) algorithm is used to realize the multi-label classification of fault samples. For the parameter optimizer, a double-layer parameter optimization method is proposed. The upper layer uses the hierarchical search(HS) algorithm to optimize the oversampling ratio, and the lower layer uses modified harris hawks optimization (MHHO) algorithm to optimize the parameters of support vector machine. Finally, an example is given to analyze the proposed strategy. The results show that the proposed strategy can synthesize a few fault samples with higher quality and realize the accurate classification of fault samples.

Key words:power transformers;fault diagnosis;unbalanced samples;oversample;SMOTE-NND;HS-MHHO algorithm

附录 A



图 A1 变压器故障诊断模型结构







Fig.A4 Oversampling sample distribution of CE₄ (SMOTE)



表 A1 算例 CE₁—CE₉的准确率及诊断用时 Table A1 Accuracy and diagnostic time of CE₁ to CE₆

| | | Ia | ole AT Accurac | y and diagnosti | $C \text{ time of } CE_1 to$ | OCE_9 | | |
|-----------------|---------|----------|----------------|-----------------|-------------------------------|----------|----------|--------|
| 算例 | 整体准确率/% | T1 准确率/% | T2 准确率/% | T3 准确率/% | PD 准确率/% | D1 准确率/% | D2 准确率/% | 诊断用时/s |
| CE_1 | 96.83 | 93.55 | 95.00 | 99.04 | 94.74 | 95.24 | 98.06 | 0.875 |
| CE_2 | 88.65 | 74.19 | 90.00 | 95.19 | 97.37 | 66.67 | 96.12 | 0.754 |
| CE ₃ | 92.35 | 93.55 | 90.00 | 97.12 | 78.95 | 85.71 | 97.09 | 0.998 |
| CE_4 | 92.61 | 87.10 | 90.00 | 97.12 | 94.74 | 80.95 | 97.09 | 0.894 |
| CE5 | 94.20 | 90.32 | 90.00 | 97.12 | 92.11 | 88.89 | 98.06 | 0.829 |
| CE_6 | 92.61 | 87.10 | 90.00 | 98.08 | 92.11 | 80.95 | 97.09 | 0.785 |
| CE7 | 93.14 | 90.32 | 85.00 | 97.12 | 86.84 | 88.89 | 98.06 | 0.844 |
| CE_8 | 82.59 | 77.42 | 87.50 | 91.35 | 86.84 | 68.25 | 80.58 | 1.598 |
| CE ₉ | 86.54 | 83.87 | 82.50 | 99.04 | 97.37 | 49.21 | 95.15 | 2.785 |

表 A2 测试样本诊断结果 Table A2 Diagnostic results of test samples

| Table A2 | Diagnostic results of test samples | |
|----------|------------------------------------|--|
| | | |
| | | |

| 送 太绾早 | 油中 | 「溶解气 | 体含量 | $(\mu L \bullet I$ | 1) | 真实故障 | CE1诊断 | CE2诊断 | CE3诊断 | CE4诊断 | CE5诊断 | CE ₆ 诊断 | CE7诊断 | CE8诊断 | CE9诊断 |
|--------------|-------|--------|----------|--------------------|----------|------|-------|-----------|-------|-------|-------|--------------------|-----------|-----------|-----------|
| 件孕痈与 | H_2 | CH_4 | C_2H_6 | C_2H_4 | C_2H_2 | 类型 | 结果 | 结果 | 结果 | 结果 | 结果 | 结果 | 结果 | 结果 | 结果 |
| 1 | 19.24 | 110 | 181.38 | 3.38 | 0.33 | T1 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | T1 | T3 |
| 2 | 73.38 | 157.49 | 244.65 | 35.68 | 0 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 3 | 70.84 | 148.56 | 238.36 | 35.24 | 0 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 4 | 58.54 | 116.04 | 175.74 | 34.12 | 0.72 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 5 | 207 | 416 | 347 | 134.5 | 20 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T2 | T1 |
| 6 | 5.07 | 26.26 | 3.17 | 2.77 | 0.21 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T2 | T1 |
| 7 | 59.26 | 120.18 | 185.6 | 36.84 | 0.05 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 8 | 137 | 251 | 32 | 14 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T2 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 9 | 32.76 | 44.25 | 10.92 | 12.07 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T2 | T1 |
| 10 | 5.5 | 9.2 | 7.7 | 2 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | Т3 |
| 11 | 11.03 | 22.51 | 111.3 | 7.967 | 3.314 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 | T1 | Т3 | T1 | Т3 |
| 12 | 5.5 | 9.2 | 7.7 | 2 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | Т3 |
| 13 | 16 | 38.4 | 70 | 28 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 14 | 18.6 | 110.2 | 162.3 | 50.7 | 0.7 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 15 | 33.19 | 31.03 | 7.88 | 22.91 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 16 | 33.56 | 33.56 | 9.23 | 23.49 | 0.15 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 17 | 60 | 60 | 16 | 40 | 0.3 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 18 | 81 | 204 | 96 | 3 | 0 | T1 | Т3 | T2 | T2 | Т3 | T2 | Т3 | Т3 | Т3 | T2 |
| 19 | 102 | 168 | 597 | 35 | 0 | T1 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 20 | 110.4 | 112 | 32.5 | 81.8 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 21 | 161 | 128 | 29 | 98 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 22 | 120 | 120 | 33 | 84 | 0.55 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 23 | 57 | 77 | 19 | 21 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T2 | T1 |
| 24 | 137 | 251 | 32 | 14 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T2 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 25 | 159.9 | 129.8 | 42 | 98 | 0.1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 26 | 160 | 130 | 33 | 96 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 27 | 121 | 120 | 32 | 86 | 0.55 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 28 | 62.5 | 209.1 | 16.6 | 4.8 | 0.4 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | Т3 | Т3 | T1 | T2 | T1 |
| 29 | 100 | 95 | 24 | 70 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 30 | 119.2 | 118.9 | 35 | 82.2 | 0.6 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 |
| 31 | 57 | 77 | 19 | 21 | 0 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T1 | T2 | T1 |
| 32 | 72 | 2442 | 221 | 461 | 0.7 | T2 | Т3 | T1 | T1 | Т3 | T1 | Т3 | T1 | T1 | T1 |
| 33 | 139 | 714 | 351 | 634 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 34 | 19 | 136 | 55 | 164 | 0.29 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 35 | 23.6 | 170.6 | 180.4 | 450.9 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 36 | 18.4 | 29.1 | 9.7 | 26.9 | 0.4 | T2 | T2 | T2 | T2 | Т3 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 37 | 22.7 | 150.3 | 160.8 | 400.8 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |

电力自动化设备

| | | | | | | | | 使害 | | | | | | | |
|----------|--------|--------|--------|--------|--------|----------|------------|------------|----------|----------|----------|----------|------------|----------|----------|
| 20 | 072 | 2411 | 1426 | 1620 | 0 | T | T 2 | · 供衣 T2 | | TO | TO | TO | T 2 | TO | T |
| 38 20 | 972 | 3411 | 1430 | 1039 | 0 | 12 T2 | 12 | 12 T2 | 12 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 | 12 | 12 T2 |
| 39 40 | 194.0 | 245 | 104 | 522 | 0 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 |
| 40 | 70.2 | 245 | 171.5 | 355 | 0 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 |
| 41 | 211 | 760.2 | 1/1.5 | 1210.4 | 0 | 12 T2 | T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 |
| 42 | 13.6 | 165 | 405 | 116.1 | 0 | 12 T2 | T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 |
| 43 | 300 | 40.5 | 180 | 360 | 95 | T2 | T2 T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 45 | 5.1 | 105.2 | 118 | 125 | 0 | T2 | T2 T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 45 | 15.3 | 26.2 | 21 | 528 | 0 | 12 T2 | T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 |
| 40 | 20 | 41.0 | 21 | 14.2 | 0.38 | 12 T2 | T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 | 12 T2 |
| 48 | 20 | 255.8 | 20.2 | 199.9 | 0.56 | T2 | T2 T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 40 | 25 | 90.6 | 49.2 | 95 | 0.50 | T2 | T2 T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 50 | 20.7 | 90.0 | 42 | 63 | 0.2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 51 | 27 5 | 48.2 | 18.4 | 46 | 0.2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 52 | 27.5 | 130 | 34 | 82 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 53 | 45 | 431 | 210 | 517 | 2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 54 | 46.9 | 161.6 | 94.1 | 193.3 | 0 56 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 55 | 47 | 120 | 90 | 198 | 3 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 56 | 68.4 | 159.6 | 45.7 | 51.3 | 0 | T2 | T2 | T2 | T3 | T2 | T2 | T3 | T3 | T2 | T3 |
| 57 | 72 | 442 | 221 | 461 | 0.7 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 58 | 92.85 | 58.12 | 44.96 | 37.15 | 0 | T2 | T2 | T1 | T2 | T1 | T1 | T2 | T1 | T1 | T1 |
| 59 | 93 | 58 | 43 | 37 | 0 | T2 | T2 | T1 | T2 | T2 | T1 | T2 | T1 | T1 | T1 |
| 60 | 93 | 68.99 | 43 | 20 | 0 | T2 | Т3 | T1 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T2 | Т3 |
| 61 | 101.2 | 98.12 | 87.5 | 202.63 | 6.35 | T2 | T2 | T2 | T1 | T2 | T2 | T2 | T2 | T1 | T2 |
| 62 | 110.6 | 458.8 | 242.6 | 706.4 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 63 | 128 | 419 | 269.4 | 614.1 | 0.35 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 64 | 200 | 700 | 250 | 740 | 1 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | Т3 |
| 65 | 259 | 863 | 393 | 994 | 6 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 66 | 259.3 | 866.2 | 359.3 | 1000.1 | 6.3 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 67 | 65 | 150 | 45 | 54 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | Т3 | Т3 | T2 | Т3 |
| 68 | 58 | 290 | 149 | 373 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 69 | 81 | 98 | 89 | 213 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T1 | T2 |
| 70 | 680 | 4895 | 1846 | 3662 | 0 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 71 | 230 | 572.3 | 243 | 768.9 | 0.51 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | T2 |
| 72 | 26 | 88.3 | 46 | 196 | 0 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 73 | 5.49 | 35.9 | 28.1 | 156 | 0 | T3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 |
| 74 | 12 | 23 | 9 | 98 | 0 | Т3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 |
| 75 | 14 | 29 | 18 | 174 | 0 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | Т3 |
| 76 | 117 | 357 | 92 | 486 | 4 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 77 | 18.95 | 46.97 | 6.94 | 61.54 | 0 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 78 | 1.963 | 29.08 | 11.288 | 57.669 | 0 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 79 | 4.079 | 20.83 | 6.992 | 67.589 | 0.51 | T3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 |
| 80 | 32 | 41.6 | 10.1 | 120.5 | 2.61 | T3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 |
| 81 | 34 | 48.5 | 12.9 | 141 | 3.31 | T3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 |
| 82 | 11 | 102.4 | 57.9 | 277.6 | 0 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 83 | 24 | 137 | 62 | 329.5 | 0 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 |
| 84 | 43 | 50.9 | 11.6 | 127.9 | 2.9 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 |
| 85 | 3.76 | 26.88 | 7.22 | 61.8 | 0.31 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 |
| 86 | 171.19 | 628.34 | 354.87 | 1619.9 | 46.26 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 |
| 87 | 157.2 | 718.13 | 727.56 | 2434.3 | 153.36 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 |
| 88 | 58.54 | 116.04 | 34.12 | 175.74 | 0.72 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 |
| 89 | 159 | 212.4 | 82.4 | 260 | 0.35 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 |
| 90 | 14.42 | 44.83 | 3.26 | 72.63 | 0 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 91 | 152 | 247.3 | 101.2 | 313.2 | 0.35 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |

电力自动化设备

| | | | | | | | 歩 事 | | | | | | | |
|-----|-----------------|-------------------|---------|---------------|----------|----------|-------------|----------|----------|----------|----------|----------|------------------|----------|
| 02 | 100 106 3 | 10.3 | 216.6 | 14.2 | Т3 | Т3 | 头衣 T3 | Т3 | т3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 |
| 92 | 807 55 955 76 | 19.5 518 53 | 210.0 | 14.2 65.86 | 13 T3 | 15 T2 | 15 T2 | 13 T3 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T3 | 15 T2 |
| 93 | 1 3802 6 1511 | 0 2081 | 2200.7 | 6 6320 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 | 13 D1 | 13 T2 |
| 95 | 1.963 20.08 | 11 288 | 57 669 | 0.0527 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | Б 1 Т3 | T3 |
| 96 | 2 17 45 59 | 7 07 | /3.0 | 0.04 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T2 | T3 |
| 97 | 2.17 45.55 | 7.87 | 48.36 | 0.04 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T2 | T3 |
| 08 | 3 7648 26 8170 | 7 2202 | 61 8876 | 0 3094 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 00 | 3.765 26.818 | 7 22 | 61 888 | 0.3074 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 100 | 4 02 55 39 | 11.2 | 20.30 | 0.507 | 13 T3 | T3 | T2 | 13 T3 | T2 | T2 | T3 | T3 | 13 T1 | T3 |
| 100 | 4.02 55.55 | 6 002 | 67 580 | 0.51 | 13 T3 | T3 | 12 T3 | 13 T3 | T2 T3 | T2 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 101 | 4.6875 10.82591 | 0.772 | 66 96/3 | 0.51 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 102 | 10 20 | 3 | 30 | 07 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 103 | 11.3 21.84 | 11.3 | 53.1 | 2.46 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 104 | 11.3 21.84 | 11.3 | 53.1 | 2.40 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 105 | 12.51 31.6 | 8 10 | 45.18 | 0.27 | 13 T3 | T3 | T3 | 13 T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 100 | 14.06 26.880 | 7 281 | 45.16 | 3 163 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 |
| 107 | 14.00 20.889 | 7.301 | 40.500 | 0 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 | 13 T3 | 13 T2 |
| 100 | 14.08 30.14 | 7.52 8.16 | 42.62 | 0.07 | 13 T3 | 15 T2 | 15 T2 | 13 T3 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T3 | 15 T2 |
| 109 | 14.25 52.05 | 0.10 | 42.02 | 0.07 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 13 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T1 | 15 T2 |
| 110 | 15 125 | 20 | 574 | 0 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 13 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 11 T2 | 15 T2 |
| 111 | 15 125 | 29 | 59 1206 | 0.0961 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 13 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 |
| 112 | 15.895521.8097 | 3.1903 4.0700 | 38.1200 | 0.9801 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 13 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 |
| 113 | 15.944530.0131 | 4.9709 | 48.//13 | 0.3001 | 13 | 13 | 13 | 15 | 13 | 13 | 15 | 13 | 13 | 13 |
| 114 | 16.13/ 24.008/1 | (0.1348 6 0744 | 48.9029 | 0.816/ | 13 | 13 | 13 | 15 | 13 | 13 | 15 | 13 | 13 | 13 |
| 115 | 16.746 16.5319 | 6.8/44 | 51.3139 | 2.4/38 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 116 | 17.187 21.432 | 5.37 | 54.936 | 1.0/4 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 11/ | 18.613917.9724 | 6.6865 | 55.3628 | 1.3644 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 118 | 20.443 17.036 | 5.679 | 52.811 | 4.032 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 119 | 20.6 19.89 | 7.4 | 61.27 | 1.51 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 120 | 26 88.3 | 46 | 196 | 0 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 121 | 27.4 63.2 | 32.7 | 137.8 | 0.52 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 122 | 27.441 35.009 | 5.744 | 29.355 | 2.361 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 123 | 30.1101 39.033 | 4.5597 | 26.1399 | 0.1572 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 124 | 36 30 | 10 | 93 | 7.1 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 125 | 42 97 | 157 | 600 | 0 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 126 | 56 286 | 96 | 28 | 7 | 13 | 13 | 12 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 127 | 62 112 | 36 | 148 | 0 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 128 | 62.8 338.1 | 13.3 | 612 | 12.1 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 129 | 73 520 | 140 | 1200 | 6 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 130 | 77.5 189.6 | 81.2 | 329 | 2.4 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 131 | 86 115 | 47 | 334 | 0 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 132 | 98 123 | 33 | 293 | 16 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 133 | 130 270 | 67 | 500 | 3 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 134 | 133.3 239.8 | 58 | 477 | 6.8 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 135 | 135 466 | 70 | 502 | 9 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 136 | 146.5 237.6 | 110.8 | 869.1 | 3.9 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 137 | 170 320 | 53 | 520 | 3.2 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 138 | 172.9 334.1 | 172.9 | 812.5 | 37.7 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 139 | 173 334 | 172 | 813 | 37.7 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 140 | 181 263 | 99 | 483 | 4 | T3 | T3 | T3 | T2 | T3 | T3 | T2 | T2 | T3 | T3 |
| 141 | 189 905 | 66 | 1592 | 24 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 142 | 220 340 | 42 | 480 | 14 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 143 | 231.4 357.6 | 138.9 | 467.1 | 0.45 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 144 | 274 376 | 55 | 1002 | 17 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 145 | 335.2 605.4 | 122.5 | 1091.3 | 6.2 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |

电力自动化设备

| | | | | | | | | 体主 | | | | | | | |
|--------------------------|-------------------------------|----------------------------|----------------------|------------------------|------------------|----------------------|----------------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|----------------|
| 116 | 226 | 410 | 105 | 1074 | 21 | T 2 | T 2 | 头衣 | 772 | 772 | T 2 | T 2 | T 2 | 772 | T 2 |
| 146 | 336 | 419 | 105 | 1074 | 21 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 147 | 610 | 1200 | 300 | 1800 | 6 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 148 | 890 | 729 | 246 | 1816 | 22 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 149 | 10 | 4 | 3 | 33 | 6 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | D2 | T3 |
| 150 | 70.4 | 69.5 | 28.9 | 241.2 | 10.4 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 151 | 26.6 | 22.7 | 22.5 | 109 | 0 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T1 | T3 |
| 152 | 2 | 16.667 | 3.867 | 76.533 | 0.933 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 153 | 6.15 | 22.24 | 6.33 | 29.89 | 0.19 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 154 | 6.9 | 80.6 | 47.4 | 351 | 4.9 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 155 | 56 | 144 | 36 | 164 | 1.8 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 156 | 58 | 103 | 51 | 251 | 6 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 157 | 157.2 | 718.13 | 727.56 | 2433.25 | 153.36 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | T3 |
| 158 | 172 | 336.5 | 172.5 | 821 | 37.5 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 159 | 220 | 340 | 42 | 480 | 14 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | T3 |
| 160 | 220 | 340 | 41 | 492 | 14 | Т3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | Т3 |
| 161 | 279 | 487 | 109 | 708 | 4.4 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | T3 |
| 162 | 70.4 | 69.5 | 28.9 | 241.2 | 10.4 | T3 | T3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 |
| 163 | 90 | 149 | 32.4 | 486 | 19.2 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 164 | 20.6 | 19.89 | 7 5 | 61.27 | 1.52 | T3 | T3 | T3 | Т3 | T3 | Т3 | T3 | T3 | Т3 | T3 |
| 165 | 164 | 244 | 103 | 497 | 83 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 166 | 15 | 12 | 53 | 3.2 | 0.2 | T3 | T3 | T1 | T3 | T2 | T3 | T3 | T3 | T2 | T3 |
| 167 | 274 | 376 | 55 | 1002 | 17 | 13 T2 | 13 T2 | T2 | T2 | T2 | T2 | 13 T2 | 13 T2 | T2 | 13 T2 |
| 169 | 56 | 205 | 06 | 20 | 7 | 13 T2 | 13 T2 | 15 T2 | 13 T2 |
| 100 | 50 | 205 | 90 | 20 | 7 | 15 T2 | 15 T2 | 12 T2 | 15 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 | 15 T2 |
| 109 | 30 172.0 | 280 | 90 | 928 | 27.7 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 | 15 |
| 170 | 172.9 | 354.1 | 172.9 | 812.5 | 37.7 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 171 | 25.1 | 411.91 | 320.9 | 1832.8 | 18.4 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 | 13 |
| 172 | 26.5 | 298 | 0 | 69.3 | 8.6 | 13 | 13 | 13 | T1 | 13 | T1 | 13 | T1 | D2 | T1 |
| 173 | 73 | 520 | 140 | 120 | 6 | 13 | T1 | T2 | T2 | T1 | T1 | T2 | T1 | T2 | 13 |
| 174 | 766 | 993 | 116 | 665 | 4 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 175 | 32.61 | 294.63 | 141.74 | 910.82 | 10.39 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 | T3 |
| 176 | 1300 | 110 | 137 | 52 | 22.2 | PD | PD | PD | D1 | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 177 | 565 | 93 | 34 | 47 | 2.7 | PD | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | PD |
| 178 | 180.85 | 0.574 | 0.234 | 0.188 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 179 | 2073 | 85.6 | 17.4 | 2.6 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 180 | 77.9 | 6.3 | 13.1 | 5.5 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | D1 | D1 | PD | PD | PD |
| 181 | 84.3 | 8 | 7.2 | 0.4 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 182 | 87.3 | 6.5 | 5.2 | 1.1 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 183 | 109.5 | 3.9 | 8.1 | 6 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 184 | 150 | 11.6 | 50.6 | 29 | 1.1 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | D1 | PD |
| 185 | 166 | 9.8 | 1.3 | 5.5 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 186 | 242 | 24.4 | 5.1 | 5.5 | 0 | PD | PD | PD | D1 | PD | PD | PD | D1 | PD | PD |
| 187 | 260 | 8 | 2.5 | 2 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | D1 | PD | PD |
| 188 | 620.2 | 47.3 | 8.8 | 6.2 | 0.6 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 189 | 650 | 53 | 34 | 20 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 190 | 654 | 55 | 34 | 20 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 191 | 654.8 | 55.6 | 34.6 | 20.1 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 192 | 980 | 73 | 58 | 12 | 0 | PD | PD | PD | PD | = PD | = PD | PD | PD | - PD | PD |
| 193 | 1565 | 93 | 34 | 47 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 104 | 1570 0 | 03 / | 25.0 | 182 | 0 | | | | | | | | | ם ו חק | |
| 105 | 1570.8 | 201 | 116 | -0.J | 0 | | | | ם ו חו | ם ו רום | ם ז רום | ם ו | ם ו חת | ע ז רום | ם ו חם |
| | 2200 | .,,,, | | - | | | P | F11 | 14 | E D | гυ | гIJ | гυ | гυ | rυ |
| 195 | 2300 | 221 | 14.4 | 5 | 0 | | PD | | סס | | סס | DD | סת | סס | DD |
| 195 196 | 2300 3907 | 221 209 | 110 14.4 | 5 5.1 | 0 | PD | PD PD | PD |
| 195 196 197 | 2300 3907 54948 | 221 209 12510 | 14.4 1609 | 5.1 12 | 0 12 | PD PD PD | PD PD PD | PD PD | PD PD | PD PD | PD PD | PD PD | PD PD | PD T1 | PD PD |
| 195 196 197 198 | 2300 3907 54948 44.6 | 221 209 12510 5.2 | 14.4 1609 7.24 | 5 5.1 12 0.56 | 0 12 12.59 | PD PD PD PD | PD PD PD PD | PD PD D1 | PD PD D1 | PD PD PD | PD PD PD | PD PD PD | PD PD PD | PD T1 D1 | PD PD D1 |

电力自动化设备

| | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----|---------|---------|----------|----------|---------|----|----|----------|----|----|----|----|----|----|----|
| 200 | 105.0 | 14.5 | 11.6 | 2.4 | 0 | DD | DD | 头衣 DD | DD | סת | DD | DD | PD | DD | PD |
| 200 | 1300 | 14.5 | 11.0 | 2.4 6 | 0 | | | | | | | | | | |
| 201 | 1567 | 0/ | 36 | 48 | 0 | PD | PD | | PD | PD | PD | PD | | PD | PD |
| 202 | 980 | 73 | 58 | 12 | 0 | PD | PD | | PD | PD | PD | PD | | PD | PD |
| 203 | 650 | 53 | 34 | 20 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 204 | 1565 | 93 | 34 | 20 47 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 205 | 260 | 8 | 25 | 2 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | D1 | PD | PD |
| 200 | 2587.2 | 7 88 | 47 | 14 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 207 | 180.85 | 0.57 | 0.23 | 0.19 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 200 | 124 | 20.67 | 17.81 | 15 33 | 0 | PD | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | PD |
| 210 | 324 | 18 | 19 | 12 | 07 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 211 | 654 | 74 | 32 | 12 | 0 | PD | PD | PD | D1 | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 212 | 894 | 100 | 38 | 19 | 0 | PD | PD | PD | D1 | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 213 | 568 | 26.5 | 6.9 | 2.1 | 0 | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 214 | 21.4 | 3.5 | 1.4 | 0.88 | 9.14 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 |
| 215 | 13.9 | 3.5 | 1.3 | 1.5 | 0.44 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | D1 |
| 216 | 4.1 | 3.5 | 0.68 | 1.2 | 5.2 | D1 | D1 | D2 | D2 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D2 |
| 217 | 332 | 28.7 | 2.35 | 25.66 | 196.8 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 218 | 41.28 | 4.51 | 1.5 | 1.8 | 16.2 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 219 | 61.52 | 24.61 | 1.35 | 5.64 | 20.5 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 220 | 35.2 | 2.6 | 1.9 | 5.3 | 18.3 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 221 | 538.33 | 12.62 | 8.68 | 14.12 | 0.35 | D1 | D1 | PD | D1 | PD | PD | D1 | D1 | PD | PD |
| 222 | 46.63 | 6.22 | 1.55 | 7.25 | 27.98 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 223 | 170 | 24 | 7 | 17 | 54 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 |
| 224 | 80 | 20 | 6 | 20 | 62 | D1 | D1 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 225 | 30 | 7.4 | 8.5 | 1.8 | 19 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 226 | 36.2 | 7.52 | 6.38 | 2.51 | 12.98 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 227 | 45 | 11.1 | 12.7 | 2.7 | 28.5 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 228 | 4.1 | 3.5 | 0.68 | 1.2 | 5.2 | D1 | D1 | D2 | D2 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D2 |
| 229 | 6 | 0.5 | 1.87 | 0.29 | 7.42 | D1 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 |
| 230 | 14 | 6.51 | 1.51 | 1.17 | 1.81 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 231 | 22.5 | 8.5 | 7.3 | 1.2 | 8.4 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 232 | 23 | 7.1 | 1.4 | 1 | 2.4 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 233 | 24.2 | 3.2 | 16.6 | 3.7 | 101 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 | D1 | D2 | D1 | D1 | D2 |
| 234 | 27.79 | 1.57 | 0.11 | 0.8 | 1.43 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | PD |
| 235 | 30 | 7.4 | 8.5 | 1.8 | 19 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 236 | 30.1 | 17.1 | 2.2 | 5.5 | 5.2 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 | D1 |
| 237 | 34.4 | 21.9 | 45 | 3.2 | 19.6 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T3 |
| 238 | 35.2 | 2.6 | 1.9 | 5.3 | 18.3 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 239 | 36.2 | 7.52 | 6.38 | 2.51 | 12.98 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 240 | 41.18 | 4.41 | 1.47 | 1.47 | 16.18 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 241 | 44.9775 | 11.0945 | 512.7436 | 5 2.6987 | 28.4858 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 242 | 45 | 11.1 | 12.7 | 2.7 | 28.5 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 243 | 46.63 | 6.22 | 1.55 | 7.25 | 27.98 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 244 | 54 | 7 | 7.4 | 8.6 | 5.4 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | PD | PD |
| 245 | 63 | 0.29 | 0.59 | 3.64 | 16.8 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 246 | 68.72 | 9.05 | 1.71 | 11.38 | 34.88 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 247 | 75 | 2.98 | 0.6 | 3.57 | 14.29 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 |
| 248 | 78 | 28 | 13 | 29 | 110 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 |
| 249 | 80 | 20 | 6 | 20 | 62 | D1 | D1 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 250 | 83.714 | 8.067 | 5.175 | 3.0441 | 0 | D1 | PD | PD | D1 | PD | PD | PD | PD | PD | PD |
| 251 | 97.81 | 15.87 | 2.71 | 8.1 | 24.36 | D1 | D1 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 |
| 252 | 99.39 | 28.86 | 6.82 | 16.07 | 52.3 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 |
| 253 | 115.9 | 75 | 14.7 | 25.5 | 6.8 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | D1 |
| 254 | 160 | 90 | 27 | 17 | 5 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | D1 |

电力自动化设备

| | | | | | | | | 续表 | | | | | | | |
|-----|---------|---------|---------|---------|---------|----|----|----|----|----|----|----|----|-----------|-----------|
| 255 | 170 | 24 | 7 | 17 | 54 | D1 | D2 |
| 256 | 180 | 229 | 3 | 378 | 1543 | D1 | D1 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 257 | 200 | 50 | 40 | 50 | 6 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D1 | D2 | D1 | T1 | D2 |
| 258 | 565 | 93 | 34 | 47 | 0 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | PD |
| 259 | 76 | 12.6 | 6.34 | 6.1 | 8.9 | D1 | D1 | PD | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | PD |
| 260 | 35.2 | 2.6 | 5.3 | 1.9 | 18.3 | D1 | D2 |
| 261 | 62 | 0.29 | 3.64 | 0.59 | 16.8 | D1 | D1 |
| 262 | 65.8 | 21.26 | 4.44 | 7.85 | 24.5 | D1 | D1 |
| 263 | 176 | 205.9 | 47.7 | 75.7 | 69.7 | D1 | D2 | T1 |
| 264 | 565 | 93 | 34 | 47 | 0 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | T1 | PD |
| 265 | 54 | 7 | 7.4 | 8.6 | 5.4 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | PD | PD |
| 266 | 80 | 20 | 6 | 20 | 62 | D1 | D1 | D2 | D2 |
| 267 | 170 | 24 | 7 | 17 | 54 | D1 | D2 |
| 268 | 44.98 | 11.09 | 12.74 | 2.7 | 28.49 | D1 | D1 |
| 269 | 63 | 0.29 | 0.59 | 3.64 | 16.8 | D1 | D1 |
| 270 | 22.5 | 8.5 | 1.2 | 7.3 | 8.4 | D1 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 | D2 | D2 |
| 271 | 35.2 | 2.6 | 1.9 | 5.3 | 18.3 | D1 | D1 |
| 272 | 4.1 | 3.5 | 0.68 | 1.2 | 5.2 | D1 | D1 | D2 | D2 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D2 |
| 273 | 176 | 205.9 | 47.7 | 75.7 | 68.7 | D1 | D2 | T1 |
| 274 | 30.1 | 17.1 | 2.2 | 5.5 | 5.2 | D1 | D2 | D1 |
| 275 | 97.81 | 15.87 | 2.71 | 8.1 | 24.36 | D1 | D1 | D1 | D1 | PD | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 |
| 276 | 200 | 50 | 40 | 50 | 6 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D1 | D2 | D1 | T1 | D2 |
| 277 | 293 | 50 | 13 | 115 | 120 | D2 | D2 |
| 278 | 647.9 | 189.9 | 5.9 | 164.2 | 201.4 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 | D2 | D2 |
| 279 | 512 | 87 | 11.5 | 163.9 | 185.21 | D2 | D2 |
| 280 | 698 | 457 | 107.1 | 860 | 988.6 | D2 | D2 |
| 281 | 23 | 5.9 | 1 | 3.1 | 3.62 | D2 | D2 |
| 282 | 207.1 | 107.16 | 19.39 | 136.59 | 159.65 | D2 | D2 |
| 283 | 1350.3 | 602.76 | 46.1 | 705.61 | 896.69 | D2 | D2 |
| 284 | 531 | 111.9 | 22.7 | 122.5 | 169 | D2 | D2 |
| 285 | 447.6 | 196 | 33.3 | 188.6 | 22.65 | D2 | T2 | D2 |
| 286 | 344.1 | 213 | 18.6 | 199.9 | 257.6 | D2 | D2 |
| 287 | 642.9 | 195.5 | 17.9 | 172.9 | 197.4 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 | D2 | D2 |
| 288 | 6785 | 1149 | 251 | 2525 | 3574.4 | D2 | D2 |
| 289 | 602.6 | 186 | 13.7 | 190.5 | 260.7 | D2 | D2 |
| 290 | 256.61 | 82.87 | 6.41 | 82.65 | 167.5 | D2 | D2 |
| 291 | 176 | 40 | 11 | 71 | 79 | D2 | D2 |
| 292 | 2307 | 623.3 | 26.87 | 339.32 | 550 | D2 | D2 |
| 293 | 7.6 | 96.3 | 26.7 | 4.7 | 135 | D2 | D1 | D2 |
| 294 | 17.0118 | 13.7574 | 3.0695 | 39.571 | 26.5902 | D2 | D2 |
| 295 | 20.39 | 17.18 | 1.77 | 24.72 | 35.96 | D2 | D2 |
| 296 | 21 | 7.6 | 4.7 | 96.3 | 26.73 | D2 | T3 |
| 297 | 23.0233 | 12.0046 | 10.0593 | 8 12 | 61.8213 | D2 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 |
| 298 | 24.79 | 27.22 | 3.15 | 25.85 | 18.86 | D2 | D2 | D1 | D1 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 299 | 41.6 | 25.1 | 124 | 15.7 | 206 | D2 | D1 | D2 |
| 300 | 42 | 62 | 5 | 63 | 73 | D2 | D2 |
| 301 | 44.11 | 24.55 | 6.66 | 24.14 | 0.54 | D2 | Т3 | D2 |
| 302 | 44.7927 | 17.4924 | 3.64 | 23.5592 | 10.5157 | D2 | D2 |
| 303 | 44.964 | 8.0935 | 1.0941 | 18.8849 | 26.9784 | D2 | D2 |
| 304 | 46 | 37.2 | 8.3 | 107 | 71.9 | D2 | D2 |
| 305 | 49.2 | 15.3 | 4.5 | 44.9 | 13.1 | D2 | D2 |
| 306 | 49.7696 | 8.4485 | 2.1505 | 19.3548 | 20.2765 | D2 | D2 |
| 307 | 51.2 | 37.6 | 5.1 | 52.8 | 51.6 | D2 | D2 |
| 308 | 56.82 | 9.86 | 2.16 | 11.59 | 17.97 | D2 | D1 | D2 |

电力自动化设备

| | | | | | | | | 续表 | | | | | | | |
|-----|---------|-------------|-----------|---------|-------------|----|----|----------|----|----------|----|----|----------|----------|----------|
| 300 | 60 | 40 | 6.0 | 110 | 70 | D2 | D2 | 头衣 D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 210 | 62 2062 | 40 | 1 9500 | 10.0122 | 14 6211 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 211 | 02.3003 | 52.2 | 6 1 | 10.0125 | 2.2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 T2 | D2 |
| 312 | 106 | 24 | 4 | 47.5 | 3.2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | 13 | D2 |
| 312 | 117 | 58 | + 7 | 15.0 | 12.8 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 D1 | D2 | D2 | D2 D1 | D2 | D2 PD |
| 313 | 117 | 107 | 11 | 15.9 | 224 | D2 | D2 | D1 D2 | D2 | D1 D2 | D2 | D2 | D1 D2 | D1 | |
| 215 | 127 | 27 | 56 | 65 | 224 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 216 | 150 | 27 | 24 | 102 | 90 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 |
| 217 | 154 | 25 | 24 5.6 | 20 | 115 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 210 | 162.2 | 33 110 1 | 3.0 | 200.0 | 44 179.6 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 210 | 162.2 | 00.1 | 16.7 | 200.9 | 1/8.0 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 220 | 102.5 | 90.1 | 10.7 | 544 | 472 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 320 | 1/9 | 415 | 27 | 544 | 4/3 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 321 | 195.7 | 58 | 16.4 | 91.6 | 96.9 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 322 | 200 | 48 | 14 | 117 | 131 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 323 | 201 | 36 | 6 | 52.3 | 47.2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 324 | 217.5 | 40 | 4.9 | 51.8 | 67.5 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 325 | 260 | 130 | 26 | 84 | 92 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 326 | 260.1 | 13.5 | 29 | 84.3 | 92.7 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | DI | D2 |
| 327 | 263 | 628 | 16.8 | 46 | 855.4 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | DI | D2 |
| 328 | 279 | 41 | 9.7 | 42 | 34 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 329 | 293 | 50 | 13 | 115 | 120 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 330 | 294 | 27.4 | 5.6 | 52.6 | 338 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 |
| 331 | 335 | 67 | 18 | 143 | 170 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 332 | 335 | 95 | 11 | 98 | 203 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 333 | 559 | 40 | 73 | 128 | 205 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 |
| 334 | 940 | 440 | 3 | 530 | 460 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 335 | 1678 | 652.9 | 80.7 | 1005.9 | 419.1 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 336 | 33 | 5.4 | 1.5 | 12.9 | 13.6 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 337 | 57 | 13 | 0.1 | 11 | 12 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 338 | 443 | 85 | 9.5 | 103 | 174 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 339 | 469.5 | 147 | 12.5 | 265 | 520 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 340 | 1675 | 650 | 82 | 1006 | 420 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 341 | 2054 | 370 | 26 | 535 | 805 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 342 | 60 | 40 | 10 | 110 | 70 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 343 | 420 | 200 | 14 | 230 | 180 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 344 | 980 | 570 | 37 | 480 | 54 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 345 | 260 | 130 | 26 | 84 | 92 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 346 | 60 | 40 | 6.9 | 110 | 70 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 347 | 217.5 | 40 | 4.9 | 51.8 | 67.5 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 348 | 150 | 21.5 | 1.8 | 22 | 33 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 349 | 100 | 32 | 9 | 91 | 25 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 350 | 132 | 43 | 20 | 76 | 51 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 351 | 127 | 107 | 11 | 154 | 224 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 352 | 7 | 5.2 | 0 | 11 | 37 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 353 | 41.6 | 25.1 | 124 | 15.7 | 206 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D1 | D2 |
| 354 | 200 | 48 | 14 | 117 | 131 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 355 | 59 | 28 | 9 | 70 | 15 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 356 | 335 | 67 | 18 | 143 | 170 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 357 | 44.3 | 17.3 | 3.6 | 44.3 | 17.3 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 358 | 56.98 | 10.48 | 1.28 | 13.57 | 17.68 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 359 | 44.11 | 24.55 | 6.66 | 24.14 | 0.54 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | Т3 | D2 |
| 360 | 20.39 | 17.18 | 1.77 | 24.72 | 35.96 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 361 | 17.01 | 13.76 | 3.07 | 39.57 | 26.59 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |
| 362 | 62.31 | 11.19 | 1.86 | 10.01 | 14.63 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 | D2 |

电力自动化设备

| 续表 | | | | | | | | | | | | | | | |
|-----|--------|-------|------|-------|--------|----|----|----|----|----|----|----|----|----|----|
| 363 | 44.96 | 8.09 | 1.09 | 18.88 | 26.98 | D2 |
| 364 | 32.6 | 15.47 | 4.97 | 38.67 | 8.29 | D2 |
| 365 | 44.79 | 17.49 | 3.64 | 23.56 | 10.52 | D2 |
| 366 | 139 | 52.2 | 6.8 | 62.8 | 9.6 | D2 |
| 367 | 29 | 7.52 | 5.5 | 14.8 | 5.4 | D2 | D1 | D2 |
| 368 | 42 | 62 | 5 | 63 | 73 | D2 |
| 369 | 32.4 | 5.5 | 1.4 | 12.6 | 13.2 | D2 |
| 370 | 151 | 26.8 | 36.9 | 44.6 | 59.8 | D2 | D1 | D2 |
| 371 | 79 | 18 | 7 | 71 | 8 | D2 | T3 | D2 |
| 372 | 101 | 57 | 13 | 114 | 12 | D2 | T1 | D2 |
| 373 | 207.06 | 21.08 | 4.28 | 67.34 | 141.93 | D2 |
| 374 | 100 | 94 | 22 | 304 | 118 | D2 |
| 375 | 21 | 7.6 | 4.7 | 96.3 | 26.73 | D2 | T3 |
| 376 | 65 | 26.1 | 10.1 | 41.6 | 57.8 | D2 |
| 377 | 64 | 22 | 20.7 | 51.7 | 95.1 | D2 |
| 378 | 250 | 63 | 2.8 | 66 | 120 | D2 |
| 379 | 6.3 | 7.87 | 6.97 | 3.03 | 11.1 | D2 | D1 | D1 | D1 | D1 | D1 | D2 | D1 | D1 | D1 |

注: 粗体表示诊断错误分类。