2022 年秋季学期大数据技术与应用课程设计 竞争性电力系统安全稳定状态评估实验

1. 任务背景

高比例可再生能源并网对电力系统安全稳定运行产生了巨大的挑战,可再生能源的随机性和波动性导致电力系统运行模式增多,各类模式下的电力系统运行点越来越分散,电力系统安全稳定事故发生的概率提升。复杂的电力系统运行方式对系统安全稳定评估带来了挑战,随着电力系统运行数据不断丰富与完善,电力系统的稳定性快速判断成为了大数据技术在电气工程领域的新应用场景。

我国于 2020 年开始,实施电力系统安全稳定导则强制性国家标准^[1]。电力系统稳定性指的是电力系统受到扰动后保持稳定运行的能力。在国家标准中,根据电力系统失稳的物理特性、受扰动的大小以及研究稳定问题应考虑的设备、过程和时间框架,将电力系统稳定分为功角稳定、电压稳定和频率稳定 3 大类以及若干子类。具体分类如下图所示。

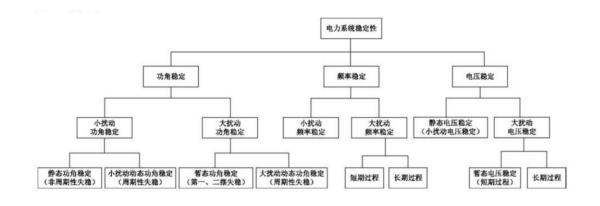


图 1 电力系统稳定性分类

本次竞争性实验对象为电压稳定大类中的静态电压稳定性,静态电压稳定指

的是电力系统受到小扰动后,系统所有母线保持稳定电压的能力^[1]。进行静态电压稳定计算分析一般是采用逐渐增加负荷的方法求解电压失稳的临界点(由dP/dV=0或dQ/dV=0表示),从而估计当前运行点的电压稳定裕度。上述电压失稳点可以用下图中"鼻形曲线"的最右侧临界点表示,对静态电压稳定裕度进行计算,常采用连续潮流(Continuation Power Flow, CPF)算法多次求解潮流方程实现^[2]。

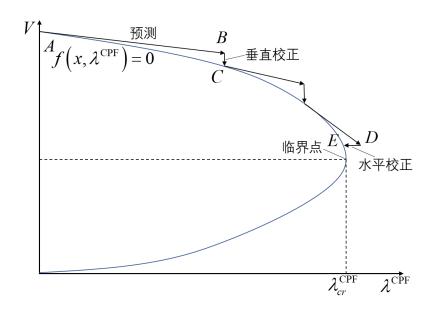


图 2 电力系统 PV 曲线及连续潮流计算步骤

在电力系统运行中,希望基于海量的电力系统运行数据(包括但不限于电力系统线路有功功率和无功功率,电力系统节点电压幅值和相角,电力系统节点注入有功功率和无功功率,发电机组有功功率和无功功率出力以及电力系统节点负荷等)对电力系统当前及未来状态是否满足安全稳定性做出快速预测,并对稳定裕度进行量化估计,进而为后续的系统调度运行与控制提供基础。为了实现这一目标,需要对电力系统运行海量样本进行模型训练,在带安全稳定标签的历史数据集或模拟数据集中,通过一系列分类及回方法,建立良好的安全稳定评估模型。

《大数据技术与应用》课程中初步介绍了各类大数据技术,此次课程设计将通过电力系统运行安全稳定状态判别竞赛的形式,提出回归和分类相结合的竞争性问题。鼓励同学们充分应用课堂所学知识,博采众长,结合实际物理场景,解决电力系统中电压稳定判断问题,体会数据技术与电气学科交叉的魅力。

2. 任务内容

请各位同学充分应用大数据方法,包括但不限于在《大数据技术与应用》课程中学到的内容,实现某电力系统运行状态下的安全稳定判别。具体而言,给出某系统的运行状态数据集,通过数据预处理、特征提取、回归分析与分类分析等方法,实现对其静态电压稳定的判断与裕度估计。运行状态包括机组的有功无功出力、节点电压幅值相角等。

3. 任务形式

此次任务为竞赛性质,通过 DataFountain 在线平台举办,赛题只通过专用链接面向课程同学发布。需要各位同学注册平台账号并在线提交判别结果,判别精度将实时计算并公开排名。

总赛程分三周,总共需要连续三周对新的运行样本进行安全稳定判别,校历第 13、14、15 周周末前分别提交一周的判别结果,周日晚封榜并放出该周实际系统状态结果,供同学们继续训练模型。每周提交后可以对自己的模型进行修正,最终将通过三周分类精度的加权求和,对模型表现进行评估。

4. 数据集简介

数据来源为对 IEEE 118 节点标准测试电力系统^[3]的运行状态采样样本,以

及基于运行状态计算得到的静态电压稳定性、电压稳定裕度。

数据集以 csv 文件提供,数据集中每一行为对电力系统运行状态的一次采样,包括各台机组的有功无功出力、各台机组的最大有功无功出力、以及电力节点上的电压幅值与相角,另外在训练集中还包括了基于当前运行状态计算得到的静态电压稳定性与电压稳定裕度。

																								QH I			QŁ
105.63	111.37	25	159 94	20,979	25	4PV_QIVIP3	38 587	274.46	25 25	127.76	040.02	154.28	234 59	26	3PV_QN0F4	99.263	25	39.221	70.227	25	69.489	120.05	91475	25 OS	100.52	4PV_QMASteadyStar 489.81	e Imargin
26	119.64	12471	105.95	83,606	25	26	20.007	138.88	234.8	55 162	639.26	216.07	298.1	69 152	25	87.494	25	26	25	26	1861	258.04	35.204	753.77	55.729	401.47	1
589.53	43.121	97.764	26	26	70,477	115.74	50.967	38.672	105.82	25	977.82	237.91	288.48	39.906	25	94 693	25	54 235	33 701	26	78.871	25	199.38	601.96	156.26	172.98	0 0.48
463.84	25	127.22	25	42.021	71.89	128.52	98.035	65.033	178.21	140.55	892.35	38 103	199.07	25	200.53	25	225.65	25	196.91	25	96.528	25	253.87	513.62	25	163.62	1
361.19	25	25	25	91313	25	74.258	68.626	276.7	25	31.48	71211	291.91	293.23	25	25	28.565	241.86	25	25	182 63	53.072	169.43	806.87	684.24	185.39	475.06	1
252.8	26.18	25	78.146	25	25	45.898	136.06	25	322.43	25	990.85	76.92	123 22	44.676	305.65	25	25	34.66	185.55	25	44 935	25	101.18	411.05	134.56	916.03	1
87.174	25	183.03	25	25	84.21	25	25	25	236.97	25	4142	207.45	25	101.69	252.7	69.793	119.38	25	95.329	37.016	86.617	70.716	25	57.305	25	439.78	0 0.30
42.647	253.66	25	59.683	46.893	40.45	148.61	25	62.811	210.18	25	258.34	271.61	84.903	109.86	25	57.644	239.55	25	241.29	25	115.21	25	320.61	731.09	25	534.59	1
321.06	25	176.06	25	25	37,667	25	72.369	25	448.65	196.86	25	25	160.09	88.711	25	25	399.74	25	28.373	25	154.23	25	776.19	53.878	139.91	287.26	1
25	123.54	259.92	25	66.034	62.239	25	42.061	149.37	25	25	916.91	217.09	148 27	25.033	37.633	9231	25	212.52	129.48	25	128.67	98.05	495.21	295.81	25	645.48	1
780.16	25	145.15	25	50.071	33.894	91.937	25	25	238.92	50.674	526.89	25	246.3	25	117.16	26.361	95.5	137.64	204.83	25	142.16	215.21	817.43	282.58	62.912	25	0 0.10
90.088	192.77	55.077	25	41.414	97.021	131.84	25	25	257.63	25	339.57	40.786	25	65.404	50.079	71.123	100.63	121.67	110.04	25	44,447	120.48	269.46	580.32	174.03	406.56	0 0.1
25	187	25	105.44	64.946	33.17	27.608	81.875	25	195.91	25	996.82	243.69	108.91	86.845	25	65.259	358.8	25	219.29	25	43.354	25	776.97	937.89	46.438	778.14	1
147.71	85.039	25	77.532	31.974	25	25	48.803	25	143.46	25	780.29	102.85	25	66.127	91.417	44.326	25	25	30.278	169.47	195.56	151.72	343.44	29.416	199.88	599.27	0 14
25	25	25	256.54	57.807	88.321	25	63.034	25	203.08	182.17	669.02	25	128.47	27.314	247.32	113.03	25	25	25	152.18	115.85	204.23	115.3	979.75	25	619 28	0 0.7
247.43	137	261.41	25	98.244	25	95.88	45.747	37.42	133.94	42.944	99.051	250.85	206.29	80.577	129.35	25	298.12	40.619	25	92.012	46.814	137.62	311.47	878.38	100.35	746.03	1
25	155.41	123.24	128.39	86.988	60.12	25	25	216.36	25	144.01	565.85	25	234.34	25	394.56	29.746	112.64	25	25	116.39	25	51.984	357.66	767.85	25	464.55	1
491.71	91.451	290.92	138.44	99.315	25	26.306	25	39.485	179.23	84.657	137.22	177.42	202.64	75.12	48.776	36.265	25	261.02	25	25	165.26	35.66	600.74	498.45	140.91	319.05	0 0.7
655.81	25	25	43.357	25	25	98.738	41.532	463.26	25	25	250.16	216.06	299.98	84418	25	25	301.23	25	275	26	145.78	139.36	267.41	242.7	25	746.64	1
490.42	25	25	250.99	79.303	25	25	64.049	55.091	113.44	76.642	483.51	176.66	219.31	25	25	25	133.21	35.682	25	117.94	198.58	25	617.17	891.91	25	907.89	1
191.26	25	108.52	127.18	59.838	36.984	25	25	177.89	25	111.3	794.88	232.17	213.64	25	99.904	97.12	25	137.09	302.37	25	82.392	25	675.23	917.1	54.705	472 34	1
25	314.09	25	25	25	81.213	80.53	95.164	25	158.57	69.215	51231	289.46	202.6	40.204	25	B6 142	25	212.41	25	25	161.51	198.75	114.89	25	34.336	649.95	1
25	253.96	187.84 216.38	25 96 153	25	49.847	63.19	35.98	141.66 90.346	244 24	92.751	729.72	28	203.47	65.734	242.97	99.796	25	86.978	141.5	25	102.59	158.41	97,532	910 53 859 57	116.71	79.623 716.85	1
68.886	99.548		96.153	25	40.614	25				25	314.38	187.91		25	146.92	25	25	104.51	25	21911	109.03	97.879	574.99		170.65		1
200.32	72.49	25	117.5	90.613	79.948	36.296	31.311	41.088	80.575	25	53.526	272.95	144.88	85.844	146.92	25	268.75	25	165.26	25	25	97.879	100.79	672.41	144.99	361	0 0.3
164.39	25	25 197.46	25	80.722	63.414 83.448	25	37.98	232 94 68 381	25	143.1	424 03	55.191 234.18	202.16 63.868	39.504	20	109.45	25	37316	182.64	25	183.52	106.78	256.49	126.97	25	533.49	0 0
	91.217	72.23	25	00.722	27.594	25	128.45		138 91	25	732.34	201.95	226.22	25	25	131.82	25 144.67	34.526	49.015 213.76	25	158.77	100.78	200,49	763.56 872.92	89 291	161.18 849.12	2
42.512 132.59	25	99.483	25	25	70 941	25	100.08	51911 32389	12801	50 506	798.01 778.8	201.95	244 97	25	113.63	43.291	125.88	25	83.867	20	193.28	20	046.7	778.45	89.291	526.1	0 12
105.09	129.18	99.463	25	25	70.941	25	111/0	oz.309	20	50.506	//0.0	20	244.97	25	30293	43.291	125.66	25	03.007	31.527	20	20	021.13	178.45	191.56	526.1	0 1

上图给出了数据文件的表头,其中最后两行标出的 "SteadyState"为系统的稳态电压稳定性 (0 代表稳定, 1 代表不稳定)。对于稳定的样本,"Margin"给出了其当前状态的稳定裕度,如果样本不稳定,则对应的"Margin"为 0。第1-452 列均为系统运行状态数据。测试集样本在表格中对应的 "SteadyState"与"Margin"数据将会被挖去,仅留下运行状态数据。

数据集仅限本次课程设计用途,请勿作它用,下载链接如下:

https://cloud.tsinghua.edu.cn/d/d19663ff17e24a248f1f/

5. 评测标准

共三周,每周分别记录一次最终排行。按照以下公式计算当周安全稳定判别结果 1000 个数据的表现,评分范围为(0,1],其中 1 为最高,由高至低排行。最终将三周的表现结果按照 20%、30%、50%的比例加权平均进行总排名。

单周表现计算公式如下:

$$Perf_i = 0.5 \times F1_i^{State} + 0.5 \times Rg_i^{Margin}$$

其中 $F1_i^{State}$ 、 Rg_i^{Margin} 分别为静态电压稳定分类结果的 F1-score 值与电压稳定裕度回归结果的回归精度。

其中分类问题的 F1-score 值由下式定义:

$$F1 = \frac{2}{\frac{1}{precision} + \frac{1}{recall}} = \frac{2TP}{2TP + FN + FP}$$

回归精度由下式给出,其中 $y_{i,k}^{pred}$ 与 $y_{i,k}^{real}$ 分别代表提交的预测值与实际的真实值:

$$Rg_{i}^{Margin} = \frac{1}{1 + \sqrt{\sum_{k=1}^{N} (y_{i,k}^{pred} - y_{i,k}^{real})^{2}}}$$

$$\sum_{k=1}^{N} (y_{i,k}^{real})^{2}$$

总成绩计算公式如下,其中ω,为每周表现结果权重:

$$Perf_{total} = \sum_{i=1}^{3} \omega_i Perf_i$$

6. 提交要求

竞赛共持续三周,**每周封榜**并记录当周安全稳定评估表现的成绩与最终排行。 平台实时提交计算结果,可重复提交并基于反馈结果持续优化模型;网络学堂提 交程序或模型供助教复现。

平台提交:参赛同学以 **csv 文件**格式,在平台上提交当周的预测结果。通过预先设定的评分程序,平台将进行在线评分,实时按当前预测结果显示排名。以 csv 文件格式提交模型预测后的结果。平台允许重复提交结果,每日设定提交次

数上限为3次。

网络学堂提交:每周周末前在网络学堂提交工程文件(无需提交报告),或训练好的模型文件,并附上与平台同步的 csv 结果。

7. 课程设计评分

本次课程设计任务除了三周的竞争性实验之外,还需要在第 15 周进行课堂展示,并在 17 周周末提交课程设计报告与整体工程文件。课程评分主要由课堂展示效果与课程设计报告评分组成,竞争性实验的表现与排名对评分仅有一定程度的参考。

附: 提交示例

pred answer week1.csv

共 3 列 n 行,第一列为 1-n 的样本编号 id,第二列 "ret1" 为各个样本对应的静态电压稳定性(0代表稳定,1代表不稳定),第三列 "ret2" 为各个样本对应的静态电压稳定裕度(如不稳定则令其为 0,不允许出现负数)。

请严格参照提交示例中的格式提交。

参考文献

- [1] GB 38755-2019, 电力系统安全稳定导则[S].
- [2] 赵晋泉,张伯明.连续潮流及其在电力系统静态稳定分析中的应用[J].电力系统自动化,2005(11):91-97.
- [3] MATPOWER, "Case118." [Online]. Available:

https://matpower.org/docs/ref/matpower6.0/case118.html.

[4] 贾宏阳,侯庆春,刘羽霄,张宁,范越.基于斜回归树及其集成算法的静态电压稳定规则提取[J].电力系统自动化,2022,46(01):51-59.