一种基于最小均衡差的光伏阵列重构方案

张明锐1,陈喆旸2

(1. 同济大学 电子与信息工程学院,上海 201804;2. 国网上海市电力公司松江供电公司,上海 201600)

摘要:对于光伏阵列而言,局部阴影是其最常见的导致输出功率损失的原因,由局部阴影导致的功率损失不 仅与阴影面积相关,更多地取决于阴影的分布位置以及光伏阵列中各光伏板之间的连接方式。为了提升阴 影条件下光伏阵列的输出功率,提出了一种基于网式连接(TCT)结构的光伏阵列重构方法,重点研究了如何 根据不同的阴影条件,合理重构光伏板之间的连接关系。所提方法将光伏阵列分为固定结构和自由结构两 部分,局部阴影条件下遵循均衡差原则,根据不同的阴影模式调整自由结构部分光伏板的连接方式,确定最 佳的连接关系。仿真结果表明,在多种阴影条件下,相较于重构前,重构后光伏阵列的输出功率明显提高,且 P-U特性曲线更趋向于呈现单峰值特性,更有利于最大功率点跟踪控制的实现。

关键词:光伏阵列;局部阴影;阵列重构;TCT结构;均衡差

中图分类号:TM 615

文献标志码:A

DOI:10.16081/j.epae.202101020

0 引言

随着光伏度电成本的逐步下降,光伏系统的应 用场景越来越广泛,光伏发电在电力系统中扮演的 角色也越来越重要^[1-3]。光伏系统通常排布在室外 开阔的空间,当周围建筑物对阵列造成阴影遮挡,或 灰尘及云层使得阵列表面光照不均时,称光伏阵列 处于局部阴影条件 PSC(Partial Shading Condition) 下。阴影条件通常会给光伏系统带来多个负面影 响,不但会使光伏阵列的实际输出功率下降,还会带 来热斑效应从而损伤光伏电池^[4]。

为了削弱阴影效应对光伏系统的影响,通常为 多个光伏电池并联旁路二极管,当单个或多个光伏 电池处于阴影条件下时,电池两端的负电压使得旁 路二极管从反向偏置状态转换为导通状态,从而使 光伏电池处于被短路的状态,断绝了热斑效应的出 现[5-6]。但旁路二极管的应用不仅会带来额外的导 通损耗和旁路损耗,还会导致光伏阵列的P-U特性 曲线呈现多峰值特征[7-8]。为了解决这一问题,通常 采用以下2种方案:①通过最大功率点跟踪 MPPT (Maximum Power Point Tracking)算法确保光伏阵 列可以准确输出最大功率值,但由于阵列的连接方 案是固定的,极严重的阴影或故障仍会降低整体的 输出功率,且在复杂的阴影条件下光伏阵列对最大 功率点跟踪算法的性能有较高的要求^[9-10],可见该方 案具有一定的局限性;②通过光伏阵列的重构,改变 阴影条件下阵列的P-U特性,一方面可以提高最大 功率值,另一方面可以使得P-U特性曲线重回单峰 值特性,为最大功率点跟踪算法的实现提供便利。 相较于方案①,方案②的适用范围更广,能为光伏系 统带来更高的功率收益[11-12],尤其在当前分布式光 伏发电越来越盛行的背景下,光伏阵列重构方法的 实现越来越简便,成本也得到相应的降低,因此本文 的研究重点是光伏阵列的重构设计方法。

文献[13]利用开关矩阵调整光伏组件的串并联 关系,以适应阴影分布并减少遮挡的影响。但该方 法对整个光伏阵列进行重构,需要大量的开关器件, 且开关器件动作次数较多;另外,还需计算每种连接 关系下的输出功率并进行对比,计算量较大,从而导 致阵列重构时间较长。文献[14]建议将光伏阵列划 分为多个子模块,使用多台最大功率点跟踪器来实 现最大功率点跟踪,最小化局部阴影对整个系统的 影响。虽然该方法有效地增加了总的输出功率,但 所需的设备成本也会相应增加。文献[15]提出了一 种名为Su Do Ku的重构方法,但该方法实施较为复 杂,且只能适用于9×9的光伏阵列,所以实用价值较 低。文献[16]提出了一种基于模型重构算法的自适 应太阳能光伏阵列,通过冒泡排序方法确定阵列的 自适应部分与固定部分之间的匹配关系,但在最终 确定阵列最优结构之前需要进行多次开关动作并获 取阵列每一行的电压,因而算法所需时间较长。

本文提出了一种基于网式连接TCT(Total Cross Tied)结构的光伏阵列重构方法,将光伏阵列划分为 固定结构和自由结构两部分,仅需配置1台最大功 率点跟踪器,且不需要大量的连接开关。当光伏组 件阵列出现局部遮光或故障时,遵循最小均衡差原 则,根据阴影模式的不同,调整自由结构部分光伏板 的连接方式,从而增加系统的输出功率,并使得光伏 阵列的P-U特性曲线更趋向于呈现单峰值特征。

1 光伏阵列的静态结构

局部阴影带来的功率损失并不仅仅与阴影面积 相关,更取决于光伏阵列的结构以及阴影模块在阵 列中的位置。光伏阵列采用的静态结构不同,则其 输出特性也会不同。串并联 SP(Series-Parallel)结 构、TCT结构以及桥式 BL(Bridge-Linked)结构是光 伏阵列最常见、应用最广泛的3种静态结构^[17-19],如 附录中图 A1 所示。

在光伏阵列辐照度均匀的条件下,基于SP、TCT 以及BL结构的光伏阵列具有相同的输出特性;但在 PSC下,3种结构中的SP结构对PSC最为敏感,其功 率损失也最为严重。文献[20]在6种测试环境下对 3种拓扑结构进行了研究,结果显示,局部阴影对基 于TCT、SP和BL结构的光伏阵列都有较为严重的影 响,但在多种测试环境下,基于TCT结构的光伏阵列 均有更优异的输出特性,最大功率的平均值与SP、 BL结构相比分别提高了7.8%、2.4%。可见,在3种 最常见的拓扑结构中,TCT结构的性能最优,因此本 文以TCT结构为基础进行重构方案的设计。

2 TCT结构下的最小均衡差原理

对于光伏阵列而言, 串联结构是导致阴影条件 下功率损失最主要的原因,本文选取的TCT结构在 本质上是将n个光伏模块并联组成1个并联模块, 再 将m个并联模块串联, 从而组成m行n列的光伏系 统。所以对于TCT结构下的光伏阵列而言, 处于阴 影条件下的串联模块仍是导致功率损失最主要的原 因。最小均衡差原理就是为了平衡局部阴影下光伏 阵列的辐照度分布而提出的。阵列第*i*行的平均辐 照度*G_i*可表示为:

$$G_{i} = \frac{\sum_{j=1}^{n} G_{ij}}{n} \quad i = 1, 2, \cdots, m$$
(1)

其中,*G_{ij}*为处于阵列中第*i*行第*j*列光伏模块的辐照 度等级。

整个光伏阵列的辐照均衡度 IE (Irradiation Equilibrium)可由式(2)计算得到。

$$I_{\rm IE} = \frac{\sum_{i=1}^{m} \left| G_i - \sum_{k=1}^{m} G_k / m \right|}{I_{\rm st}}$$
(2)

其中, I_{IE} 为整个光伏阵列的辐照均衡度; I_{st} 为标准条件下的太阳辐照度,取值为1000 W / m²:

辐照均衡度表示了TCT结构中阵列行与行之间 平均辐照度的离散程度,*I*_{IE}值越小表示串联模块之 间的相互影响越低,阵列有越高的输出功率。那么, 最小均衡差原理可表述为:在TCT结构的光伏阵列 中,若辐照度条件相同,则光伏阵列的*I*_{IE}值越小,其 输出功率越大,最小均衡差的目标就是调整光伏阵 列的结构使得*I*_E值最小,如式(3)所示。

$$\min \frac{\sum_{i=1}^{m} \left| G_i - \sum_{k=1}^{m} G_k / m \right|}{L_i} \tag{3}$$

本文以图1所示3×3的光伏阵列为例,对均衡 差原理进行具体说明,以1—9对阵列中的9块光伏 板进行编号,光伏板1—9的辐照度分别为100、200、 300、200、300、400、300、400、500 W / m²。



Fig.1 TCT structure under nonuniform illumination

TCT结构中光伏阵列原始的连接方式如图1(a) 所示,根据最小均衡差原理进行重构后的连接方式 如图1(b)所示。从图中可以看出,为了满足式(3), 调换了光伏板2和光伏板9的位置。重构前、后光伏 阵列的参数如表1所示。表中,V_m为最大功率点的 电压值;P_{max}为最大输出功率。

表1 重构前、后光伏阵列的参数

Table 1 Parameters of photovoltaic array before and

after reconstruction

| 会粉 | 取值 | | 关粉 | 取值 | |
|---|-----|-----|-------------------|-------|--------|
| 参奴 | 重构前 | 重构后 | 参划 | 重构前 | 重构后 |
| $G_1 / (\mathbf{W} \boldsymbol{\cdot} \mathbf{m}^{-2})$ | 200 | 300 | $I_{\rm IE}$ | 0.2 | 0 |
| $G_2 /({ m W}{f \cdot}{ m m}^{-2})$ | 300 | 300 | $V_{\rm m}$ / V | 136.6 | 165.3 |
| $G_3 / (W \cdot m^{-2})$ | 400 | 300 | $P_{\rm max}$ / W | 861.8 | 1006.6 |

在 MATLAB / Simulink 环境下对上述 2 种结构 的光伏阵列进行仿真模拟,设置光伏电池的短路电 流为 7.34 A,开路电压为 0.6 V,品质因数为 1.5,串联 电阻为 0。由表 1 可知,在重构光伏阵列后, $G_1 - G_3$ 均为 300 W / m²,所以 $I_{IE} = 0$,即在重构后的结构下, 串联模块之间无任何负面影响,相比于重构前($I_{IE} = 0.2$),重构后的最大输出功率提升了 23.7%。

3 基于TCT结构的重构方法

3.1 辐照度的计算与测量

重构光伏阵列的前提条件是阵列中每一个光伏 模块的辐照度均是已知的,通常采用以下2种方法 获取辐照度信息:第一种是利用辐照度传感器;第二 种是根据模块的电压、电流计算该模块的辐照度等 级,计算公式如式(4)所示。

$$G_{ii} = \alpha \{ I_{ii} + n_{cell} I_0 [e^{V_{ij}q/(akT)} - 1] \}$$
(4)

其中, α 为光伏模块电流与辐照度之间的比例系数; I_{ij} , V_{ij} 分别为第i行第j列光伏模块测得的电流、电 压; n_{cell} 为光伏模块所包含的光伏电池的数量; I_0 为 光伏电池二极管的反向饱和电流;a为 PN 节的理想 因子;T为温度;q,k分别为电子电荷、波兹曼常数。

在光伏阵列重构方法中,通常选取上述第二种 方法获取光伏阵列的辐照度信息,对每个模块都测 量电压和电流值,不仅可以用于计算辐照度等级,还 可以反映模块出现的相应故障,且通过重构算法可 以尽量减少相应的功率损失。

3.2 光伏阵列重构方案设计

3.2.1 光伏阵列的结构

光伏阵列的结构如图2所示,阵列分为固定结构和自由结构两部分,两者由开关矩阵进行连接,可以实现将自由结构中部分数量的光伏模块并联到固定结构的任意一行。



图2 可重构光伏阵列结构

Fig.2 Reconfigurable photovoltaic array structure

如图2所示,对于m行的光伏阵列而言,其自由 结构仅由m个光伏模块A₁—A_m构成,C₁—C_m分别 为A₁—A_m正负极与开关矩阵之间的接口,R₁—R_m 分别为固定结构的第1—m行与开关矩阵之间的 接口。

3.2.2 开关矩阵的设计

对于可重构的光伏阵列拓扑结构而言,其相应 的开关矩阵是必不可少的,承担着改变光伏阵列自 由结构与固定结构之间连接关系的功能。对于图2 所示光伏阵列结构而言,其开关矩阵的结构如图3 所示。

当开关S_{m,n}闭合时,自由结构中的光伏模块A_m 并联连接到固定结构的第n行。假设固定结构为m行n列的光伏阵列,当光伏系统处于辐照度均匀的 环境下,开关S_{1,1}、S_{2,2}、…、S_{m,n}闭合,其余开关断开, 此时整个光伏系统相当于m行n+1列的光伏阵列。





3.2.3 基于最小均衡差的重构方案

假设固定结构为m行n列的光伏阵列,则自由结构由m个光伏模块串联组成,通过开关矩阵可以将自由结构中任意的光伏模块并联到固定结构的任意 一行,所有的重构方案共有S_{mn}种,那么基于最小均 衡差的重构方案就是在S_{mn}种可能的方案中选择满足 式(3)的最优方案,重构方案的施行流程如图4所示。





Fig.4 Implementation flowchart of reconstruction scheme

由图4可知,重构方案的选择和执行必须满足3 个条件:①最优方案满足式(3),其I_E值必须是所有 方案中最小的;②重构方案的结构与阵列初始结构 不同;③最优方案满足稳定性要求。即在选择最优 方案的过程中,判断整个光伏阵列的辐照度分布是 否发生变化,若发生变化,则重新计算辐照度等级; 若不发生变化,则控制开关矩阵对光伏阵列进行重 构。进行该判断的目的是排除在重构方案的实施过 程中,光伏阵列的辐照度分布发生改变,使得原先的 最优方案不再满足式(3)。

4 仿真验证

4.1 仿真设置

为了验证基于最小均衡差的光伏阵列重构方法的有效性,本文在MATLAB/Simulink中搭建光伏阵列进行仿真,其具体参数如表1所示,光伏阵列的行数m设置为6,列数n设为7。

4.2 工作情形模拟

本文共设置了5种阴影模式及1种光伏板损毁状态这6种情形,如图5所示,用于模拟实际情况中 光伏系统最可能遇到的情况。图5中的1个小方格 代表1块光伏板,最左边1列为自由结构,其余部分 为固定结构。假定光伏阵列有4个辐照度等级和1 种损毁状态,损毁状态下的光伏模块相当于断路。 图5(a)—(e)分别为三角形阴影、不规则团状阴影、 横向条状阴影、散落分布的点状阴影以及竖向条状 阴影模式;图5(f)表示阵列中有2个光伏模块处于 损毁状态。



■ 辐照度为600W/m², □ 辐照度为1000W/m², ■ 损毁

图5 6种工作情形

Fig.5 Six work situations

为了验证基于最小均衡差的光伏阵列重构方案 的有效性,本文针对上述6种工作情形进行重构方 案设计,并对重构前、后光伏阵列的输出特性进行对 比分析。

4.3 仿真结果对比分析

4.3.1 三角形阴影

如图 5(a)所示,三角形阴影分布在光伏阵列的 右下角, $G_1 - G_6$ 分别为 1000、1000、942、857、742、 628 W / m², $I_{\rm IE}$ =0.71。在该工作情形下,自由结构部 分的所有光伏模块均处于 1000 W / m²的辐照度下, 为了使得重构方案的设计满足式(3),应通过开关矩 阵改变自由结构与固定结构之间的连接方式,将光 伏模块 A₁、A₂并联连接到固定结构的第6行,将光伏 模块 A₃连接到第5行,应断开开关 S_{1.1}、S_{2.2}、S_{3.3},闭 合开关 S_{1.6}、S_{2.5}、S_{3.5},重构后 $G_1 - G_6$ 分别为 857、 857、800、857、885、914 W / m², $I_{\rm IE}$ =0.15。光伏阵列 重构前、后的 P-U特性曲线和重构后的阵列结构分 别如图 6 和图 7 所示。



图6 重构前、后光伏阵列的输出特性





图7 重构后光伏阵列结构



重构前,光伏阵列的P-U特性曲线有4个较为 明显的峰值点,最大功率值位于第4个极值点处,为 7.3W,过多的峰值点不利于光伏系统的最大功率点 跟踪,使得最大功率点跟踪算法可能收敛在局部最 优点而不是全局最优点。

重构后,光伏阵列的P-U特性曲线呈现单峰值 特性,且最大功率值为8.6kW。可见,当光伏阵列处 于三角形阴影模式下时,基于最小均衡差的重构方案不仅可以提升光伏阵列的输出功率,而且可以消除 P-U特性曲线的多峰值特性,使得最大功率点跟踪算法的实施更为简便快捷。

4.3.2 其余情形

类似地,对图5(b)—(f)所示情形分别进行重构 方案设计,并对比重构前、后光伏阵列的输出特性, 结果分别见附录中图A2—A6。

可以看出,重构后光伏阵列的最大功率值都得 到了较为明显的提升。对于竖向条状阴影模式而 言,重构前光伏阵列的结构已经满足式(3),因此该 情形的重构方案与原始结构相同,此时开关矩阵不 动作,所以重构前、后光伏阵列的输出特性不变。

4.3.3 6种情形参数对比

针对6种工作情形,根据式(5)计算光伏阵列重 构前、后的功率损失P_{loss}。6种工作情形下光伏阵列 重构前、后的各项参数对比如表2所示。

$$P_{\rm loss} = \frac{P_{\rm mpp} - P_{\rm max}}{P_{\rm mpp}} \times 100\%$$
 (5)

其中, P_{mpp}为光伏阵列在标准条件下的最大功率值, 本文中取值为10.3 kW; P_{max}为不同情形下光伏阵列 最大功率的实际值。

表2 6种工作情形下重构前、后光伏阵列的参数对比

 Table 2
 Comparison of parameter results of photovoltaic array before and after reconstruction under

| 工作 情形 | $P_{\rm loss}$ / % | | P-U特性曲线 极值点个数 | | I_{IE} | | 重构过程开关 |
|----------|--------------------|------|---------------|-----|-------------------|------|--------|
| | 重构前 | 重构后 | 重构前 | 重构后 | 重构前 | 重构后 | 2F9F0X |
| 1 | 29.1 | 16.5 | 4 | 1 | 0.71 | 0.15 | 6 |
| 2 | 28.2 | 17.5 | 2 | 1 | 0.76 | 0.19 | 4 |
| 3 | 37.9 | 27.2 | 2 | 2 | 1.60 | 0.46 | 8 |
| 4 | 16.5 | 10.7 | 2 | 1 | 0.61 | 0.15 | 4 |
| 5 | 18.4 | 18.4 | 1 | 1 | 0 | 0 | 0 |
| 6 | 36.9 | 29.1 | 2 | 2 | 0.47 | 0.43 | 4 |

six work situations

5 结论

为了提升PSC下光伏阵列的输出功率,本文提 出了一种基于最小均衡差的光伏阵列重构方案,将 光伏系统分为自由结构和固定结构两部分,并通过 开关矩阵相连接。当光伏阵列处于PSC下时,通过 最小均衡差原理构建最优的重构方案。仿真结果显 示,在PSC下进行重构后,光伏阵列因阴影条件引起 的功率损失平均降低了8%,P-U特性曲线的极值点 数量由平均2.2个降低为1.2个;在不同的阴影模式 下,重构方案中开关矩阵的动作次数都较少,这也使 得重构方案的实施更为便捷。

附录见本刊网络版(http://www.epae.cn)。

参考文献:

- 张明锐,陈喆旸,韦莉. 免疫萤火虫算法在光伏阵列最大功率 点跟踪中的应用[J]. 电工技术学报,2020,35(7):1553-1562.
 ZHANG Mingrui, CHEN Zheyang, WEI Li. Application of immune firefly algorithms in photovoltaic array maximum power point tracking[J]. Transactions of China Electrotechnical Society,2020,35(7):1553-1562.
- [2] 彭飞,刘志祥,任敬国,等.新型无均衡管理光伏锂电储能发电 模组及其MPPT控制策略[J].电力自动化设备,2017,37(4): 73-81.
 PENG Fei,LIU Zhixiang, REN Jingguo, et al. PV / Li-ion energy-storage power module based on non-balancing cell management and its MPPT control[J]. Electric Power Automation
- [3]黄涛,王胜利,谢华,等.光伏逆变器短路电流3次谐波及其对保护的影响分析[J].电力自动化设备,2020,40(5):99-108.
 HUANG Tao,WANG Shengli,XIE Hua,et al. Analysis of third harmonic current of photovoltaic inverter and its influence on protection[J]. Electric Power Automation Equipment, 2020,40 (5):99-108.

Equipment, 2017, 37(4):73-81.

[4]韩平平,范桂军,孙维真,等.基于数据测试和粒子群优化算法的光伏逆变器LVRT特性辨识[J].电力自动化设备,2020,40
 (2):49-54.
 HAN Pingping, FAN Guijun, SUN Weizhen, et al. Identifica-

tion of LVRT characteristics of photovoltaic inverters based on data testing and PSO algorithm[J]. Electric Power Automation Equipment, 2020, 40(2):49-54.

- [5] DIAZ-DORADO E, SUAREZ-GARCIA A, CARRILLO C, et al. Influence of the shadows in photovoltaic systems with different configurations of bypass diodes [C] //International Symposium on Power Electronics, Electrical Drives, Automation and Motion. Pisa, Italy: IEEE, 2010: 134-139.
- [6] SILVESTRE S, BORONAT A, CHOUDER A. Study of bypass diodes configuration on PV modules[J]. Applied Energy, 2009, 86(9):1632-1640.
- [7] 薛鹏飞,周海芳,王明军,等. 基于FPA的光伏发电全局MPPT 算法的研究[J]. 电气技术,2017(5):1-5,11.
 XUE Pengfei,ZHOU Haifang,WANG Mingjun, et al. Research of global MPPT algorithm of photovoltaic generation system based on FPA[J]. Electrical Engineering,2017(5):1-5,11.
- [8] JIA Shuran, SHI Daoshen, PENG Junran, et al. Application of back-propagation neural network in multiple peak photovoltaic MPPT [C] //2015 International Conference on Industrial Informatics-Computing Technology, Intelligent Technology, Industrial Information Integration. Wuhan, China: IEEE, 2015:231-234.
- [9] 杨德友,崔冬晓,蔡国伟.基于云智能控制器的燃料电池最大 功率跟踪策略[J].电工技术学报,2018,33(14):3362-3370. YANG Deyou, CUI Dongxiao, CAI Guowei. A maximum power point tracking technology for fuel cells using cloud model based intelligent controller[J]. Transactions of China Electrotechnical Society,2018,33(14):3362-3370.
- [10] 盛四清,陈玉良,张晶晶. 基于差分进化人工蜂群算法的光伏 最大功率跟踪策略研究[J]. 电力系统保护与控制,2018,46 (11):23-29.

SHENG Siqing, CHEN Yuliang, ZHANG Jingjing. Research on maximum power point tracking strategy based on differential evolution artificial bee colony algorithm of photovoltaic system [J]. Power System Protection and Control, 2018, 46(11):23-29.

[11] CHENG Ze, PANG Zhichao, LIU Yanli, et al. An adaptive solar photovoltaic array reconfiguration method based on fuzzy control[C]//Proceedings of the 8th World Congress on Intelligent Control and Automation. Jinan, China; IEEE, 2010: 176-181.

- [12] VELASCO-QUESADA G,GUINJOAN-GISPERT F,PIQUÉLÓPEZ R,et al. Electrical PV array reconfiguration strategy for energy extraction improvement in grid-connected PV systems[J]. IEEE Transactions on Industrial Electronics, 2009, 56(11):4319-4331.
- [13] SHAMS EL-DEIN M Z, KAZERANI M, SALAMA M M A. Optimal photovoltaic array reconfiguration to reduce partial shading losses[J]. IEEE Transactions on Sustainable Energy, 2013,4(1):145-153.
- [14] 王丰,孔鹏举,Fred C. Lee,等. 基于分布式最大功率跟踪的光 伏系统输出特性分析[J]. 电工技术学报,2015,30(24):127-134.
 WANG Feng,KONG Pengju,LEE F C, et al. Output characteristic analysis of distributed maximum power point tracking PV system[J]. Transactions of China Electrotechnical Society, 2015,30(24):127-134.
- [15] RANI B I, ILANGO G S, NAGAMANI C. Enhanced power generation from PV array under partial shading conditions by shade dispersion using Su Do Ku configuration[J]. IEEE Transactions on Sustainable Energy, 2013, 4(3):594-601.
- [16] NGUYEN D, LEHMAN B. An adaptive solar photovoltaic array using model-based reconfiguration algorithm[J]. IEEE Transactions on Industrial Electronics, 2008, 55(7); 2644-2654.
- [17] KUMAR A, PACHAURI R K, CHAUHAN Y K. Experimental analysis of SP / TCT PV array configurations under partial shadingconditions[C]//2016 IEEE 1st International Conference on Power Electronics, Intelligent Control and Energy Systems

(ICPEICES). New Delhi, India: IEEE, 2016:1-6.

- [18] WANG Yunping, JI Xiaoming, RUAN Xinbo. The output property of photovoltaic MS and TCT configurations under partiallyshaded conditions [C]//2017 IEEE 26th International Symposium on Industrial Electronics(ISIE). Edinburgh, UK: IEEE, 2017:1041-1045.
- [19] PAREEK S, DAHIYA R. Power optimization of TCT configured PS-PV fields by forecasting the connection of modules [C]//2015 Annual IEEE India Conference (INDICON). New Delhi, India; IEEE, 2015; 1-6.
- [20] NAYAK B, MOHAPATRA A, DAS P. Optimal hybrid array configuration scheme to reduce mismatch losses of photovoltaic system[C]//2017 Second International Conference on Electrical, Computer and Communication Technologies (ICECCT). Coimbatore, India: IEEE, 2017:1-7.

作者简介:



张明锐

张明锐(1971—),男,甘肃民勤人,教授,博士研究生导师,通信作者,研究方向 为分布式发电与微电网技术、电力系统能 量管理与优化运行、轨道交通牵引供电系统 (E-mail:zmr@tongji.edu.cn);

陈喆旸(1995—),男,江苏南通人,硕 士研究生,研究方向为光伏发电最大功率跟 踪(E-mail:1343683145@qq.com)。

(编辑 陆丹)

Reconfiguration scheme of photovoltaic array based on minimum equalization difference ZHANG Mingrui¹, CHEN Zheyang²

(1. College of Electronic and Information Engineering, Tongji University, Shanghai 201804, China;

2. Songjiang Power Supply Company of State Gird Shanghai Municipal Electric Power Company, Shanghai 201600, China) **Abstract**: For photovoltaic arrays, partial shadow is the most common cause of output power loss. The power loss caused by partial shadow is not only related to shadow area, but also depends more on the distribution of shadow and the connection mode among photovoltaic panels in photovoltaic array. In order to improve the output power of photovoltaic arrays under shading condition, a reconfiguration method of photovoltaic arrays based on TCT(Total Cross Tied) structure is proposed, which focuses on how to reasonably reconstruct the connection relationship among photovoltaic panels according to different shading conditions. The proposed method divides photovoltaic arrays into fixed structure and free structure. According to the equalization difference principle under partial shading condition, the connection mode of partial photovoltaic panel in free structure is adjusted according to different shading modes, and the optimal connection mode is determined. Simulative results show that, under various shading conditions, the output power of the photovoltaic array after reconstruction is significantly improved compared with that before reconstruction, and the P-Ucharacteristic curve tends to show a single peak value characteristic, which is more conducive to the realization of maximum power point tracking control.

Key words: photovoltaic arrays; partial shading; array reconstruction; TCT structure; equalization difference





图 A1 光伏阵列常见的拓扑结构

Fig.A1 Common topological structures of photovoltaic array



图 A2 工作情形 2 的输出特性

Fig.A2 Output characteristic under work situation 2



图 A3 工作情形 3 的输出特性

Fig.A3 Output characteristic under work situation 3



Fig.A4 Output characteristic under work situation 4

