基于可靠性的多级配网和分布式电源联合扩容规划

杨威,程晓磊,王鹏,王渊

(内蒙古电力经济技术研究院,内蒙古 呼和浩特 010090)

摘要:对配网系统和分布式发电(分布式电源)的联合多级扩容规划中配网的可靠性进行了建模。在 配网层面,由于网架可靠性弱而产生的网架强加成本非常高。因此在所提出的模型中,配电网运营商(distribution network operator, DNO)在规划问题中考虑了与负荷中断相关的成本。采用联合多级配网扩容规 划(multi-stage distribution network expansion planning, MDNEP),对包括馈线、变电站、变压器以及分布式电 源在内的网络资产的网络的可靠性评价进行了综合建模,最后利用 GAME 软件对 MDNEP 联合规划中电 能不足期望(expected energy not served, EENS)的可靠性指标进行计算得出计及分布式电源接入的配电网 扩容规划拓扑。

Joint Capacity Expansion Planning for Reliability-based Multi-stage Distribution Networks and Distributed Power Suppliest

YANG Wei, CHENG Xiaolei, WANG Peng, WANG Yuan

(Inner Mongolia Electric Power Economic Technology Research Institute, Hohhot 010090,

Nei Monggol, China)

Abstract: The reliability of the distribution network was modeled in the planning of a joint multi-level expansion of the distribution system and distributed generation (DG). At the distribution level, the cost of grid imposition due to weak grid reliability was high. Therefore, in the proposed model, the costs associated with load disruptions in the planning problem was considered by the distribution network operator (DNO). The reliability evaluation of the network assets including feeders, substations, transformers, and DG was comprehensively modeled using the joint multi-stage distribution network expansion planning (MDNEP), and finally the reliability index of expected energy not served (EENS) for the joint MDNEP planning was calculated using the GAME software to arrive at a distribution network expansion planning topology which was taken into account distributed power access.

Key words: distribution network; joint multistage; reliability; distributed generations (DG); expansion planning

在配电系统中大部分的停电事件都是由于 配电网设备的故障造成的,同时由于系统对供电 可靠性水平的要求不断提高,使得可靠性水平成 为配电网建设规划的重要因素。因此在配电网 规划问题中考虑配电网的可靠性是电网规划人 员不可避免的问题^[1]。

目前对于多级配网联合扩建规划(multi-stage distribution network expansion planning, MDNEP)问题的研究已经取得了一定的成果, 文献[2-3]指出

随着分布式能源接入配电网技术的成熟,在考虑 配电网可靠性规划时,需要同时考虑传统配电网 的设备以及分布式电源接入对可靠性产生的影 响,对风电出力及预测的模型进行了综述,指出 预测误差可能受到其他相关因素的影响。对此 类影响的忽视则可能降低模型的精确性。文献[4] 从投资成本的角度对配电网拓扑结构进行了优 化,然后对所选拓扑结构进行了可靠性评估。文 献[5]通过使用时序蒙特卡洛模拟分析了一个辐

作者简介:杨威(1968一),男,硕士,副高级工程师, Email:823206253@qq.com

基金项目:内蒙古电力科技项目(2019-62)

射型城市配电网,扩展了传统的可靠性评估,分 析了备用电源或重新配置电源方案对不同网络 功能的影响,但是忽略了设备扩展规划对可靠性 的影响。文献[6]中介绍了通过评估用户决策对 可靠性造成的风险来进行配网规划。在该方法 中,利用NSGA-II考虑客户可靠性需求的不确定 性来进行规划。在该模型中,没有对网络的可靠 性进行评估。文献[7]在 MDNEP 问题中考虑了不 确定性和可靠性,作者使用迭代算法选择了一组 在总投资和运行成本方面最优的候选方案。然 后计算候选方案的可靠性指标,并对其进行评估 得到最优解。文献[8]中提出了一个微电网优化 设计的迭代算法。利用图论的方法对主动配电 网中的微电网拓扑结构进行优化设计,但是在投 资决策问题中没有考虑可靠性评估,这导致解决 方案的最优性不能得到保证。

综上所述,现有研究多集中于解决传统配电网 可靠性规划问题,对含分布式能源资源的配电网可 靠性规划研究较少。在本文中,为了将可靠性成本 以一种综合的方式纳入联合 MDNEP 问题,应用电 量不足期望(expected energy not served, EENS)的 可靠性指标,从经济性和可靠性的角度通过建立计 及可靠性成本的优化目标函数,得到包含配电网资 产(包括线路、变电站和变压器)和分布式电源(包 括风力机和光伏等)的最优协同规划方案。

1 研究方法

随着有源配电网中分布式电源的渗透率不断 提高,含分布式电源的配电网联合扩容规划模型 中,将可靠性成本作为一个重要因素纳入其中,作 为规划问题的关键因素进行研究。由配电网运营 商来决定网络设备和分布式电源的联合投资计 划。分布式电源的选址就是找出在配电网中接入 的最佳位置,能够使得整个系统网损达到最低。 因此可以通过建立联合的MDNEP规划模型进行 分析。配电网运营商通过分析馈线、变电站和变 压器等配电网设备不同的安装时间和安装位置, 满足规划期内不断增长的负荷的可靠性水平。

因此在考虑配电网的可靠性的 MDNEP 联合规划问题中以所有时间阶段的负荷中断成本,以及投资、维护和运营成本最小作为目标函数。在配电系统中电能不足期望 EENS 与可靠性指数成正比。因此,应在 MDNEP 问题中计算 EENS 来作为评估网络可靠性的指标之一。

一般来说,某一时刻的负荷中断成本 EENS 可以按照下式计算得到^[9]:

$$EENS_{t} = \sum_{i \in \Psi_{t} | l \in LL} \Delta_{ll} \times n_{i} \delta_{i} D_{i,t,ll} \quad \forall t \in T$$
(1)

式中: Ψ_L 为负荷节点的集合; Δ_u 为某一负荷水平 的持续时间; n_i , δ_i 分别为负载点i的年平均停电 次数和持续时间; $D_{i,i,u}$ 为系统在不同阶段不同负 荷水平下的需求;LL为负荷等级;T为规划问题所 处的时间阶段。

在所提出的模型中,网络拓扑结构为辐射型 电网并处于正常运行状态,即在正常情况下(即 网络设备没有故障),该网络是不允许孤岛运行 的。此时所有分布式电源都有一个对应的变电 站节点。而在网络出现故障的条件下,电网可以 在孤岛状态下运行,同时分布式电源能够为其孤 岛内负荷供电。

2 数学模型

本节介绍了所提出模型的数学模型。优化 目标函数中包含所提出的MDNEP联合可靠性成 本。对配电网设备可靠性和分布式电源接入进 行综合考虑并计算出相应的可靠性指标 EENS。 由于网络拓扑结构和分布式电源在网络中的位 置都是未知的,在规划问题中计算 EENS 使问题 成为非线性的。因此为了保持问题的线性,这里 需要对 EENS 表达式进行线性化处理。

2.1 配电网运营商成本最小目标函数

配电网运营商需要将系统总成本的净现值 最小化,净现值如下式所示:

 $TC = \sum_{i \in T} NPF_{i} \times ic_{i} + \sum_{i \in T} \frac{1}{(1+i)^{i}} (mc_{i} + oc_{i} + uc_{i})(2)$ $NPF_{i} = [1/i(1+i)^{i}] \times i(1+i)^{k} / [(1+i)^{k} - 1] (3)$ 式中: NPF_{i} 为投资成本的净现值系数; ic_{i}, mc_{i}, oc_{i}, uc_{i} 分别为投资成本、维护成本、运行成本、负荷中 断成本; k 为每项设备的寿命。

假定每台设备在其寿命期结束后被相同的 设备所替代。系统总成本包括投资、维护、运行 和负荷中断成本。

投资成本如下式所示:

$$ic_{t} = \sum_{l \in \{AF, NRF\}} \sum_{a \in A'} \sum_{(ij) \in \mu'} IC_{a,l}^{L} l_{ij} x_{i,j,a,t}^{l} + \sum_{i \in \Psi_{s}} IC_{i}^{S} x_{i,t}^{S} + \sum_{a \in A'} \sum_{i \in \Psi_{s}} IC_{a,tr}^{Tr} x_{i,a,t}^{tr} + \sum_{g \in G} \sum_{a \in A'} \sum_{i \in \Psi_{c}} IC_{a,g}^{G} S_{a,g} x_{i,a,t}^{g} \quad \forall t \in T$$

$$(4)$$

式中:AF, NRF 分别为新增加的线路和新替换的 线路; Ψ_{c} , Ψ_{s} 分别为计划安装分布式电源的节点 和变电站节点的集合; A^{t} , A^{s} , A^{s} 分别为对线路、 变压器、发电机的投资的集合; $IC_{a,l}^{t}$, $IC_{a,r}^{tr}$, $IC_{a,g}^{cr}$ 分别为线路、变电站、变压器和发电机组的投资 成本; $x_{i,j,a,l}^{t}$, $x_{i,a,l}^{s}$, $x_{i,a,l}^{$

每个规划时间阶段的投资成本应限于配电 网运营商在相关时间阶段的投资预算。

维护成本如下式所示:

$$mc_{t} = \sum_{l \in L} \sum_{a \in A'} \sum_{(ij) \in \mu'} MC_{a,l}^{L} (u_{ij,a,l}^{l} + u_{ji,a,l}^{l}) + \sum_{tr \in TR} \sum_{a \in A'} \sum_{i \in \Psi_{s}} MC_{a,tr}^{Tr} u_{i,a,t}^{tr} + \sum_{g \in G} \sum_{a \in A'} \sum_{i \in \Psi_{s}} MC_{a,g}^{G} u_{i,a,l}^{g} \qquad \forall t \in T \qquad (5)$$

式中: $MC_{a,l}^{l}, MC_{a,sr}^{r}, MC_{a,g}^{c}$ 分别为线路、变压器、发电机的维护成本; $u_{i,j,a,l}^{l}, u_{i,a,s}^{s}, u_{i,a,s}^{s}$ 分别为线路、变压器和发电机利用状态的(0,1)变量。

已使用的资产给配电网运营商带来了维护成本。 运营成本如下式所示:

$$oc_{t} = \sum_{ll \in LL} \Delta_{ll} \left(\sum_{tr \in TR} \sum_{a \in A^{*}i \in \Psi_{s}} OC_{ll}^{s} p_{i,a,l,l}^{tr} + \sum_{g \in G} \sum_{a \in A^{*}} \sum_{i \in \Psi_{s}} OC_{a,g}^{c} p_{i,a,l,l}^{g} \right) \quad \forall t \in T$$

$$(6)$$

式中: $OC_{u}^{s}, OC_{a,g}^{c}$ 分别为由上层电网和DG提供电能的成本; $p_{i,a,u}^{r}, p_{i,a,u}^{s}$ 分别为变压器和分布式电源的注入功率。

式(6)表示配电网运营商的运营成本与上级电网 和分布式电源的购电成本有关。

负荷中断成本如下式所示,通过计算 EENS 和失负荷量(value of lost load, VOLL)的乘积来 确定:

$$uc_{\iota} = VOLL \times \left(\sum_{i \in \Psi_{\iota}} \sum_{l \in LL} \Delta_{ll} \times n_{i} \delta_{i} D_{i,\iota,ll}\right) \quad \forall t \in T \quad (7)$$

2.2 MDNEP联合规划的约束条件

在整个规划范围内,有且只有一种候选方 案,约束条件如下:

$$\sum_{i \in T_a \in A^{\varepsilon}} \sum_{i,a,j} \leq 1 \quad \forall g \in G, i \in \Psi_{G}$$
(8)

该约束条件不仅适用于分布式电源,还可以 适用在联合扩容规划中的其他设备。

除了上述约束条件外,还应该考虑变压器的 附加条件,即只有在相关的变电站已经建成或扩 建的情况下才能设置变压器约束条件如下所示:

$$x_{i,a,t}^{tr} \leq \sum_{t=1}^{t} x_{i,t}^{s} \quad \forall i \in \Psi_{s}, a \in A^{tr}, t \in T$$

$$(9)$$

馈线的利用率由下3式确定:

$$\begin{aligned} & \left\{ u_{i,j,a,l}^{l} + u_{j,i,a,l}^{l} \leqslant 1 \\ \forall l \in L, (i,j) \in \mu^{l}, a \in A^{l}, t \in T \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} u_{ij,a,t}^{l} + u_{j,i,a,t}^{l} &\leq \sum_{\tau=1}^{l} x_{ij,a,\tau}^{l} \\ \forall l \in \{AF, NRF\} \ (ii) \in u^{l} \ a \in A^{l} \ t \in T \end{aligned}$$
(11)

$$\begin{cases} u_{i,j,a,i}^{l} + u_{j,i,a,i}^{l} \leq 1 - \sum_{\tau=1}^{l} \sum_{a \in A'} x_{i,j,a,\tau}^{l} \\ \forall l \in RF, (i,j) \in \mu^{l}, a \in A', t \in T \end{cases}$$
(12)

式中:RF为可被替换的线路。

变压器和分布式电源的利用率分别由下2个 约束条件来确定:

$$u_{i,a,i}^{\prime\prime} \leq \sum_{\tau=1}^{l} x_{i,a}^{\prime\prime} \quad \forall n \in \Psi_{\mathrm{S}}, a \in A^{\prime\prime}, t \in T$$
(13)

$$u_{i,a,t}^{g} \leq \sum_{\tau=1}^{i} x_{i,a}^{g} \quad \forall g \in G, i \in \Psi_{G}, a \in A^{g}, t \in T \quad (14)$$

2.3 分布式电源运行约束

下式约束条件用来确保发电量被限制在最 小的可用风能和额定容量范围内:

$$\begin{cases} 0 \leq p_{i,a,t,ll}^{g} \leq u_{i,a,t}^{g} \min\left\{S_{i,a,t,ll}^{w}, S_{a,g}\right\} \\ \forall g \in w, i \in \Psi_{w}, a \in A^{g}, t \in T, l \in LL \end{cases}$$
(15)

式中: $S_{i,a,l,l}^{w}$, $S_{a,g}$ 分别为可利用的风电出力和最大 风电出力; Ψ_{w} 为风速的集合;w为风电机组变量。

分布式电源的渗透率约束由下式所示:

$$\begin{cases} \sum_{g \in G} \sum_{a \in A^{\epsilon}} \sum_{i \in \Psi_{s}} p_{i,a,l,ll}^{g} \leq PL \times \sum_{i \in \Psi_{L}} F_{ll} D_{n,l} \\ \forall t \in T, ll \in LL \end{cases}$$
(16)

式中:*PL*为分布式电源渗透率水平;*F*_u为系统中不同负荷水平的馈线。

2.4 网络拓扑结构和运行约束

本文通过两组约束条件来模拟配网运行。

第一组约束条件描述了网络的运行限制,包 括功率平衡、潮流计算以及潮流和电压约束:

$$\sum_{l \in L} \sum_{a \in A'_{j} \in \mathscr{Y}_{i}} \left(f_{i,j,a,l,l}^{l} - f_{j,i,a,l,l}^{l} \right) = \sum_{tr \in TR} \sum_{a \in A^{r}} p_{i,a,l,l}^{t} + \sum_{g \in G} \sum_{a \in A^{g}} p_{i,a,l,l}^{g} - D_{n,l,l} \quad \forall i \in I, t \in T, l \in LL$$

$$(17)$$

式中:fi,a,1,1为线路上的潮流。

$$\begin{cases} u_{ij,a,t}^{l} \times [Z_{a}^{l} l_{ij} f_{ij,a,l,l}^{l} - (v_{i,l,l} - v_{j,l,l})] = 0\\ \forall l \in L, i \in \gamma_{j}^{l} j \in I, a \in A^{l}, t \in T, ll \in LL \end{cases}$$
(18)

式中: Z_a^l 为线路阻抗; $v_{i,t,l}$ 为节点电压。

$$-M(1 - u_{i,j,a,l}^{l}) \leq Z_{a}^{l} l_{i,j} f_{i,j,a,l,l}^{l} - (v_{i,l,l} - v_{j,l,l}) \\ \leq M(1 - u_{i,i,a,l}^{l})$$
(19)

$$0 \leq f_{ij,a,t,ll}^{l} \leq u_{ij,a,t}^{l} S_{a,l} \tag{20}$$

$$0 \le p_{i,a,t,ll}^{tr} \le u_{i,a,t}^{tr} S_{a,tr} \tag{21}$$

式中:M为一个足够大数, $S_{a,l}$ 为线路上的最大电流; $S_{a,l}$ 为变压器上的最大电流。

$$V_{i,\min} \le v_{i,t,ll} \le V_{i,\max} \tag{22}$$

式中:V_{i,max},V_{i,min}分别为节点电压的最大、最小值。

系统中各母线处的功率平衡由约束条件 (17)维持。母线电压由公式(18)计算出各支路 的电流大小。其中u表示的馈线投入运行与否的 状态,以此来确保该支路的电流为零,同时这也 使得优化问题成为非线性的。为了使优化问题 变成线性问题,需要对该方程进行线性化¹⁰⁰如式 (19)所示,其中M为无穷大数。通过约束条件 (20)、约束条件(21)实现馈线和变压器的潮流低 于其额定容量,此外,母线的电压幅值应约束在 允许范围内,如约束条件(22)所示。在正常运行 条件下,网络不允许孤岛运行,此时所有的负荷 和转移节点都应该连接到变电站节点。但为了 评估网络在故障条件下的可靠性,如第1节所述 允许网络以孤岛模式运行,同时分布式电源能够 为其负荷供电。

第二组约束为网络拓扑约束:

$$\alpha_{ij,l}^{l} = \sum_{a \in A'} u_{ij,a,l}^{l} + u_{j,i,a,l}^{l} = \beta_{ij,l}^{l} + \beta_{j,i,l}^{l}$$
(23)

$$\boldsymbol{\beta}_{i,j,t}^{l} = 0 \quad \forall i \in \boldsymbol{\Psi}_{\mathrm{S}}, t \in T \tag{24}$$

$$\sum_{i \in \gamma_i} \beta_{ij,i}^l = 1 \quad \forall i \in \Psi_{\mathrm{L}}, t \in T$$
(25)

$$T_{i,i} \ge \alpha_{i,j,i}^{l} \quad \forall (i,j) \in \mu^{l}, i \in \Psi_{\mathrm{T}}, t \in T \qquad (26)$$

$$\sum_{(ij)\in\mu^{l}}\alpha_{ij,t}^{l} \ge 2T_{i,t} \quad \forall i \in \Psi_{\mathrm{T}}, t \in T$$
(27)

$$\sum_{i,j)\in\mu'}\alpha_{i,j,t}^{l} = |I| - |\Psi_{\mathrm{S}}| - \sum_{i\in\Psi_{\mathrm{r}}}(1-T_{i,t}) \quad \forall t\in T \ (28)$$

式中: $\alpha_{i,\mu}^{l}$, $\beta_{j,\mu}^{l}$, $T_{i,\mu}$ 分别为线路、电源节点、变压器 节点在生成树中的(0,1)状态变量; Ψ_{T} 为变压器 节点的集合。

本文采用了两种约束,包括生成树约束¹¹¹和 与转移节点相关约束来保证系统的正常运行。 转移节点没有电源和负荷,它们仅起到连接网络 内其他节点的作用。约束条件(23)~约束条件 (26)表示无论潮流方向如何,配电网都对应于连 接到对应的主变电站的生成树。通过约束条件 (27)、约束条件(28)来确保转移节点的网络以辐 射网络方式运行。

2.5 考虑 EENS 的 MDNEP 优化

根据上面的描述,为了计算出规划问题中的 可靠性指标 EENS,我们需要对以下问题做出假 设:假设每条馈线都有断路器,在馈线发生故障 时可以将其与网络相隔离。式(1)中的EENS可 以用馈线的潮流来表示,当某一馈线发生故障 时,该馈线断路器动作,使下一级的网络从馈线 连接的变电站节点隔离。如果下一级网络中没 有分布式电源,则中断的负荷等于故障馈线上的 潮流。反之,如果下一级网络中至少接入了一台 分布式电源,那么与变电站节点隔离的网络就形 成了一个孤岛,可以由接入的分布式电源供电。 在这种情况下,如果故障馈线的潮流是流入变电 站节点,则意味着该孤岛的负荷可以由分布式电 源就地供电,此时中断负荷为零。反之,如果故 障馈线中的电能潮流是流向下一级网络,则失负 荷量等于馈线上的潮流。因此,式(1)中的 EENS 可以由以下公式得到:

$$\begin{split} EENS_{\iota} &= \sum_{(ij) \in \mu'} \sum_{l \in L} \sum_{a \in A'} \sum_{l \in L} \Delta_{ll} \times \lambda_{ij,a}^{l} r_{ij,a}^{l} \hat{f}_{ij,t,ll}^{l} \quad (29) \\ \vec{x} + \lambda_{ij,a}^{l} \pi r_{ij,a}^{l} \\ \text{为故障率和维修时间馈线}; \hat{f}_{ij,t,ll}^{l} \\ - &\uparrow \textbf{T} \\ \vec{y} = \mathbf{A} \\ \vec{y} \\ \vec{$$

级节点的相关馈线的潮流。 在生成树中,上级节点在电气上更接近根节 点。为了确定上级和下级节点,这里应用网路约 束中的二进制变量βⁱ_{jitt}。这个二进制变量表明节 点*j*在生成树中处于节点*i*的上一级,同时表明节 点*j*在电气上更接近于生成树中的根节点。如前 所述,为了计算 EENS,只需考虑从上级节点到下

$$\hat{f}_{i,j,l,l}^{l} \leq \boldsymbol{\beta}_{j,i,l,l}^{l} S_{l} \tag{30}$$

$$\beta_{j,i,l,l}^{l}(\hat{f}_{i,j,l,l} - f_{i,j,l,l}^{l}) = 0$$
(31)

式中: S_i 为线路上的最大电流,由于二进制变量 $\beta_{j,i,i,l}^l$ 的出现使得该优化问题变成非线性问题,因 此为了保持所提出模型的线性,应使用以下公式 的线性化形式,其中,M取值足够大。

 $-M(1 - \beta_{j,i,l,l}^{l}) \leq \hat{f}_{i,j,l}^{l} - f_{i,j,l,l}^{l} \leq M(1 - \beta_{j,i,l,l}^{l})$ (32)

3 算例分析

级节点的正向潮流即可:

本文采用的13.8 kV 18 母线标准算例具体模型参数见文献[3]。该模型所提出的模式适用于 三年的规划期。其中定义了3个时间阶段。此 外,对于每个时间段根据网络负荷曲线确定三个 阶段负荷水平。 该网络有16个负荷节点和2个变电站节点, 在第一和第二时间阶段中,一些节点的负荷等 于零,这些节点在网络拓扑中作为传输节点的 使用。

在网络拓扑结构的基础上,发挥转移节点的作用。网络有8个馈线,其中3个是固定的,其他 馈线是在规划期内可替换的。此外,有16个馈线 是作为候选添加的。接入分布式电源的候选节 点是第4~16节点。变电站提供的电量成本分别 等于600,420和350元/(MW·h)。失负荷量假定 为3000元/(MW·h)。电压的上、下限极限分别 为1.05(标幺值)和0.95(标幺值)。

为了评估网络可靠性对加入 MDNEP 的影 响,我们定义了三种场景。在场景1中,不考虑负 荷的中断成本,配电网运营商共同决定分布式电 源以及网络设备的投资计划。为了证明可靠性 的效果,在场景2中,目标函数中考虑了负荷中断 成本。在场景3中,分布式电源不在规划方案之 列(即网络以被动模式运行),以研究分布式电源 对系统总成本和可靠性指标 EENS 的影响。表1 列出了三个场景中的在规划问题中考虑 EENS 指 标的相关成本。

表1 规划项目成本和*EENS*指标 Tab.1 Planing problem cost and *EENS*

	规划项目/百万元						EENS/(MW•h)		
	投资	维护	业务	负荷中	系统费	险碍1	险碍?	险段3	
	成本	费用	费用	断费用	用总额	別权1	团权 2	时权3	
场景1	6.223	0.094 6	11.124	2.895	20.311	36.242	59.258	62.431	
场景2	6.749	0.098 5	11.139	2.143	20.129	31.785	57.546	59.487	
场景3	3.125	0.074 2	15.287	3.542	22.028	42.743	63.284	64.725	

通过比较场景1和场景2可以得出结论,场 景2的投资成本更高。这是因为,在场景2中 MDNEP规划考虑了配电网的可靠性,配电网运 营商加大对网络扩展的投入,来提高可靠性的水 平,从而降低相关的负荷中断成本。虽然投资成 本增加了,但是负荷中断成本大大降低了,与场 景1相比,场景2的系统总成本更低。同时通过 对比场景1和场景2可知,通过在联合MDNEP中 涉及负荷中断成本来考虑网络的可靠性,可以得 到具有最小系统总成本的规划方案。为了研究 分布式电源的影响,场景3的结果表明虽然投资 成本显著降低,但配电网运营商要承担更高的运 行和负荷中断成本,导致系统总成本增加。

表2给出了分布式电源渗透率对EENS的影

响。可以看出,在含分布式电源接入的配电网中,馈线故障停电后,分布式电源可以为故障后以孤岛状态运行的电网中的负荷供电,因此增加 渗透率可以改善*EENS*指标。

表2 考虑分布式电源渗透率对 EENS 的影响

Tab.2 Considering the Impact of distributed power

penetra	ation	on	EENS	

$EENS/(MW \cdot h)$
59.487
57.126
56.276
55.876

场景2与场景3的最终网络拓扑结构如图 1a、图1b所示。



 $Fig. 1 \quad Network \ topology \ with \ distributed \ power \ in \ case \ 2 \ and \ case \ 3$

4 结论

本文提出了一种综合考虑配电网可靠性的 多级配网联合扩建规划模型。通过计算可靠性 指标 EENS,将负荷中断成本作为配电网运营商 成本最小的目标函数中的一项,从而得到最优的 网络拓扑结构和分布式电源的接入位置,提高了 可靠性水平。

以18母线系统作为算例系统进行仿真,验证 了将可靠性纳入多级配网联合扩建规划模型的 正确性,研究结果表明,配电网运营商加大对网 络扩展的投入,可以提高可靠性的水平,虽然投 资成本增加了,但是负荷中断成本大幅降低,最 终得到最小系统总成本的规划方案。

参考文献

[1] 南钰,宋瑞卿,陈鹏,等.基于改进熵权-灰色关联法的配电
 网可靠性影响因素分析[J].电力系统保护与控制,2019,47
 (24):109-115.

Nan Y, Song R Q, Chen P, et al. Study on the factors influen-

cing the reliability analysis in distribution network based on improved entropy weight gray correlation analysis algorithm[J]. Power System Protection and Control, 2019, 47 (24) : 109– 115.

- [2] 吴鸣,徐斌,季宇,等.输配协同分布式电源最大接入容量计 算方法[J].电网技术,2019,43(11):3883-3890.
 Wu M, Xu B, Ji Y, *et al.* Transmission-distribution-networkcoordinated calculation method of maximum integration capacity of distributed generations[J]. Power grid technology, 2019, 43(11):3883-3890.
- [3] Munoz-Delgado G, Contreras J, Arroyo J M. Multistage generation and network expansion planning in distribution systems considering uncertainty and reliability[J]. IEEE Trans. Power Syst., 2016, 31(5): 3715 - 3728.
- [4] 阮闯,江道灼,朱乃璇,等.蜂巢状有源配电网拓扑及其可 靠性评估[J].电力建设,2019,40(3):77-84.
 Ruan C, Jiang D Z, Zhu N X, *et al.* Topology and reliability evaluation of honeycomb active distribution network[J], Electric Power Construction, 2019, 40(3):77-84.
- [5] 郑海峰,黄泽琦,刘洪,等.考虑负荷时序特性的含主变配
 电网可靠性评估[J].电力系统及其自动化学报,2018,30
 (4):148-154.

Zheng H F, Huang Z Q, Liu H, *et al.* Reliability evaluation of distribution network with main transformer considering load timing characteristics[J]. Journal of Electric Power Systems and Automation, 2018, 30(4):148–154.

- [6] Mazhari SM, Monsef H, Romero R, A multi-objective distribution system expansion planning incorporating customer choices on reliability[J], IEEE Trans. Power Syst., 2016, 31(2): 1330– 1340.
- [7] 孙雨潇,朱俊澎,袁越.基于动态孤岛混合整数线性规划模

型的主动配电网可靠性分析[J].电力建设,2019,40(5):94-101.

Sun Y X, Zhu J P, Yuan Y. Reliability analysis of active distribution network based on dynamic islanding mixed integer linear programming model[J]. Electric Power Construction, 2019, 40(5):94–101.

- [8] 刘洋,李逐云,雷霞,等.一种求解配电网多阶段规划的改进 遗传膜算法[J].电测与仪表,2017,54(21):17-25.
 Liu Y, Li Z Y, Lei X, *et al.* An improved genetic film algorithm for multi-stage planning of distribution network[J]. Electrical Measurement & Iinstrumentation, 2017, 54(21):17-25.
- [9] Billinton R, Allan R N. Reliability evaluation of power systems [C]// New York, NY, USA: Springer Science & Business Media, 2013.
- [10] 范志成,朱俊澎,袁越,等.基于改进型直流潮流算法的主动配电网分布式电源规划模型及其线性化方法[J].电网技术,2019,43(2):170-179.

Fan Z C, Zhu J P, Yuan Y, *et al.* Distributed power planning model for active distribution network based on improved DC power flow algorithm and its linearization method[J].Power Grid Technology, 2019, 43(2):170–179.

[11] 徐成司, 董树锋, 朱嘉麒, 等. 基于供电环路非连通条件的 配电网辐射状约束描述方法[J]. 电力系统自动化, 2019, 43 (20):82-89.

Xu C S, Dong S F, Zhu J Q, *et al.* Description method of radial constraints for distribution network based on disconnection condition of power supply loop[J]. Power System Automation, 2019, 43(20):82–89.

收稿日期:2020-12-03 修改稿日期:2020-12-27