DOI:10.20038/j.cnki.mra.2022.000507

有机/无机杂化钙钛矿太阳能电池S形电流扭结的 集总参数等效电路模型

刘竞贤,陈考铭,马韵涵,黄君凯,邓婉玲 (暨南大学信息科学技术学院,广东广州 510632)

摘要:提出一种改进的太阳能电池集总参数等效电路模型,可以实现对S形电流电压曲线的准确拟合。该改进模型使用四个二极管,采用分区和LambertW函数方法建立结点电压显式算法,获得电流-电压显式方程。与具有多个子电路的电路模型比较,改进模型中加入分流电阻,结构上更加完整。此外,该模型可以描述S形曲线,对较大正向电压下I-V特性第一象限的指数型曲线可实现良好拟合。基于该模型解析求解算法,可避免长时间数值迭代计算,获得满足误差要求的计算结果,利于仿真电路和模型参数提取。 关键词: 有机/无机杂化钙钛矿太阳能电池;S形伏安特性;集总参数模型;电流扭结;解析求解 中图分类号:TM914.4 **文献标志码:**A **文章编号:**1673-9981(2022)05-0746-06

引文格式:刘竞贤,陈考铭,马韵涵,等.有机/无机杂化钙钛矿太阳能电池S形电流扭结的集总参数等效电路模型[J].材料研 究与应用,2022,16(5):746-751.

LIU Jingxian, CHEN Kaoming, MA Yunhan, et al. Lumped Parameter Equivalent Circuit Model of S-Shaped Current Kink in Organic/Inorganic Hybrid Perovskite Solar Cells[J]. Materials Research and Application, 2022, 16(5):746-751.

当前能源危机日趋严重,寻找一种清洁且可持 续发展的能源至关重要。光伏发电系统可将太阳能 转换成电能,并且具有可再生、无污染和储量大等优 点,而得到广泛地应用^[1]。众多研究者致力于制备 出高转换效率的太阳能电池,其中硅基太阳能电池 由于良好的转换效率一直占据着主要的光伏市 场^[2],但是由于高昂的制备成本,越来越多的研究人 员将目光转向了有机/无机杂化钙钛矿太阳能电池 的开发。钙钛矿太阳能电池是以钙钛矿有机卤化金 属材料作为吸光材料的一种低成本电池^[3-5],通过寻 求合适的材料用作电子和空穴传输层,并通过调整 器件结构、更新薄膜沉积技术和采用界面调控等方 面的研究,从而实现较高的光电转换效率^[6-7]。

然而,在有机/无机杂化钙钛矿太阳能电池的制备中,会出现一种严重损害电池转换效率的特殊曲线,即S形电流电压曲线。为了更准确地对太阳能电池进行模拟研究,通常采用集总参数等效电路模

型仿真和软件模拟常规电流电压曲线或特殊的S形 曲线。为提高有机太阳能电池的功率转换效率 (Power Conversion Efficiency, PCE),研究人员不 断开发和完善太阳能电池等效模型[8-9],期待探索并 解决所出现的问题。单二极管模型^[10]结构简单,但 是只能模拟常规的电流电压曲线,而双二极管模型 比单二极管模型更准确,但是其求解的难度也更 大[11],所以在常规伏安特性的模拟中最常用的模型 还是单二极管模型。为了实现对S形曲线的模拟, 研究人员提出了更加复杂的模型。Mazhari等^[12]提 出的三二极管模型虽然可以描述S形扭结,但其模 拟结果不够准确;Pozo等^[13]提出了一个包含两个子 电路的模型,该模型只需要两个二极管就可以描述 S形扭结,却无法拟合第一象限中呈指数上升的曲 线;García-Sánchez等^[14]针对多子电路模型提出改 进方案,不仅可以实现第一象限中指数上升曲线的 拟合,而且还建立了电流-电压的显式方程,但该方

收稿日期:2021-12-11

基金项目:广东省基础与应用基础研究基金会的资助项目(2020A1515010567),新型半导体材料与器件广东省重点实验室 作者简介:刘竞贤(1997-),女,湖南省株洲人,硕士研究生,主要研究方向为太阳能电池建模及器件仿真,E-mail:1062574927@qq.com。

程只能在一些限定条件下进行求解,给模型的应用 带来了限制。因此,开发一个准确且解析的模型至 关重要。

本文在文献[15]研究结果基础上提出了一个改进的等效电路模型,该模型不仅可以获得模型的显式 算法,还可验证对指数型上升实验数据的拟合能力。

1 集总参数模型的改进

在 Mazhari 模型基础上提出的等效电路模型, 即钙钛矿太阳能电池的集总参数等效电路模型^[15] 如图 1所示。从图 1可见,该模型可分为光生电流电路(Photo Generated Current Circuits, PGCC)和载流子复合电流电路(Carrier Recombination Current Circuits, CRCC)两个部分。PGCC电路中包括光 生电流 I_{ph} 、复合电流二极管 D_R 和提取电流二极管 D_E ,CRCC电路描述了欧姆接触和陷阱态的影响, 也即使用二极管 D_{D1} 和 D_{D2} 分别表示正向和反向电 压情况下对载流子陷阱态的捕获情况,使用电阻 R_{C1} 和 R_{C2} 表示欧姆接触的影响。该模型可更加准确地 描述电流 S形扭结,并且可以得到电流-电压的显式 表达式,但模型中只有两个用于模拟欧姆接触的串 联电阻,而没有任何并联电阻的存在。





 I_{D1}

为了进一步提高该模型的准确性,进行了如图 2所示的改进,即在由内部电场引起的提取电流 D_E 支路中增加了一个分流电阻 R_E。分流电阻一方面 可以用来表征将电荷提取到电极上带来的部分电流 损耗,另一方面与二极管 D_E来共同表征提取电流 I_E,进一步提高模型的准确性与完整度。



图 2 改进的钙钛矿太阳能电池的集总参数等效电路模型Figure 2 Improved lumped parameter equivalent circuit model of perovskite solar cell

针对改进的集总参数等效电路模型,根据基尔 霍夫电流定律和欧姆定律,以及结合肖克利理想二 极管电流方程^[16],整合可得如下公式。

$$I = I_{D1} - I_{D2} - I_{E0} \left(e^{\frac{V_{int} - V}{n_E V_i}} - 1 \right) - \frac{V_{int} - V}{R_E}$$
(1)
$$I_{D1} = I_{D10} \times \left[\exp\left((V - I_{D1} R_{C1}) / n_{D1} / V_i \right) - 1 \right]$$
(2)

$$I_{D2} = I_{D20} \times \left[\exp\left((-V - I_{D2}R_{C2})/n_{D2}/V_t\right) - 1 \right]$$
(3)

式(2—3)中: I_{D1} 和 I_{D2} 分别为流经所在支路的电流, I_{D10} 和 I_{D20} 分别表示二极管 D_{D1} 和 D_{D2} 的反向饱和电流, n_{D1} 和 n_{D2} 分别是两个二极管的理想因子; V_i 是热电压, $V_i = kT/q$,其中k是玻尔兹曼常数、T是环境温度、 q是电荷量。 I_{D1} 和 I_{D2} 的方程满足 $W_0(x)$ exp($W_0(x)$) =x要求,利用Lambert W函数可以导出 I_{D1} 和 I_{D2} 的 解析解,其中 W_0 是Lambert W函数的主分支^[17]。

$$= \frac{V}{R_{c1}} - \frac{n_{D1}V_t}{R_{c1}} \ln \left[\frac{n_{D1}V_t}{R_{c1}I_{D10}} W_0 \left(\frac{R_{c1}I_{D10}}{n_{D1}V_t} e^{\frac{R_{c1}I_{b00} + V}{n_{D1}V_t}} \right) \right]$$
(4)

$$I_{D2} = -\frac{V}{R_{C2}} - \frac{n_{D2}V_{\iota}}{R_{C2}} \ln \left[\frac{n_{D2}V_{\iota}}{R_{C2}I_{D20}} W_0 \left(\frac{R_{C2}I_{D20}}{n_{D2}V_{\iota}} e^{\frac{R_{C2}I_{D20} - V}{n_{D2}V_{\iota}}} \right) \right]$$
(5)

从式(1)可知,即使得到了 I_{D1}和 I_{D2}的解析解,仍 无法获得电流的显式解析解,因此作为中间值的结 点电压 V_{int}至关重要,需要先求得其显式方程。根 据图2等效电路的左侧拓扑结构,结合基尔霍夫电 流定律和肖克利理想二极管电流方程,可以得到如 下公式。

$$I_{ph} = I_{R0} \left(e^{\frac{V_{int}}{n_R V_i}} - 1 \right) + I_{E0} \left(e^{\frac{V_{int} - V}{n_E V_i}} - 1 \right) + \frac{V_{int} - V}{R_E}$$
(6)

显然,式(6)除了结点电压 Vint之外都是已知 量,但该式是一个包含了两项指数项的超越方程,结 合式(1)和式(6)来求解过于复杂,无法得到关于电 压函数的电流表达式。同时,式(6)既无法使用常规 方法直接求解,也无法使用Lambert W函数进行计 算,故使用分区方法来求解 Vint的表达式^[18]。在反 向端电压的情况下,复合电流I_R比提取电流I_E小得 多,可以忽略不计,故 $I_{E0}(e^{\frac{V_{int}-V}{n_EV_t}}-1)+\frac{V_{int}-V}{R_{T}}$ 远

大于
$$I_{R0}(e^{\frac{m}{n_{R}V_{t}}}-1)$$
,因此可得下式。
$$I_{ph} = I_{E0}(e^{\frac{V_{int}-V}{n_{E}V_{t}}}-1) + \frac{V_{int1}-V}{R_{E}}$$
(7)

虽然式(7)仍然是一个超越方程,但右侧只有一 个指数项,因此可利用Lambert W函数进行求解,获

式(11)中 $\omega = (y/y')/(1-0.5yy''/(y')^2),$

得在反向端电压情况下结点电压 Vintl 的表达式。

$$V_{\text{int 1}} = V + R_E (I_{\rho h} + I_{E0}) - n_E V_{\iota} W_0 \Big[\frac{R_E I_{E0}}{n_E V_{\iota}} e^{\frac{R_E I_{\rho h} + R_E I_{E0}}{n_E V_{\iota}}} \Big]$$
(8)

同时,在正向电压的情况下,提取电流I_E比复合电 流 I_R 小得多,故 $I_{R_0}(e^{\frac{V_{int}}{n_R V_i}}-1)$ 远大于 $I_{F_0}(e^{\frac{V_{int}-V}{n_E V_i}}-1)+$ $\frac{V_{\text{int}}-V}{R_{E}}$,可以得到:

$$I_{ph} = I_{R0} \left(e^{\frac{1}{m_R V_r}} - 1 \right)$$
(9)

因此,可得在正向端电压情况下结点电压 V_{int2} 的表达式。

$$V_{\rm int\,2} = n_R V_t \ln\left(1 + \frac{I_{ph}}{I_{R0}}\right) \tag{10}$$

为了得到适用于整个工作区域的 Vim 表达式, 采用光滑函数连接 Vintl 和 Vint2,同时使用 Schroder 级 数的修正以提高 V_{int}的准确性^[19-20]。最后,可以得到 Vint的表达式。

$$V_{\rm int} = \frac{1}{10} \ln \left[\frac{1}{1/\exp(10V_{\rm int\,1}) + 1/\exp(10V_{\rm int\,2})} \right] + \omega \tag{11}$$

式(11)中
$$\omega = (y/y')/(1-0.5yy''/(y')^2)$$
,其中 $y'\pi y'' 分别是y关于 V_{int}$ 的一阶导数和二阶导数。
 $y = I_{R0}(e^{\frac{V_{int}}{n_R V_i}}-1) + I_{E0}(e^{\frac{V_{int}-V}{n_E V_i}}-1) + \frac{V_{int}-V}{R_E} - I_{ph},$ 最后,分别将式(4)、式(5)和式(11)代入式(1)中进
行求解,可以得到电流-电压的显式解析式。

$$I = \frac{V}{R_{c1}} - \frac{n_{D1}V_{t}}{R_{c1}} \ln \left[\frac{n_{D1}V_{t}}{R_{c1}I_{D10}} W_{0} \left(\frac{R_{c1}I_{D10}}{n_{D1}V_{t}} e^{\frac{R_{c1}I_{D10}+V}{n_{D1}V_{t}}} \right) \right] + \frac{V}{R_{c2}} + \frac{n_{D2}V_{t}}{R_{c2}} \ln \left[\frac{n_{D2}V_{t}}{R_{c2}I_{D20}} W_{0} \left(\frac{R_{c2}I_{D20}}{n_{D2}V_{t}} e^{\frac{R_{c2}I_{D20}-V}{n_{D2}V_{t}}} \right) \right] - \frac{1}{I_{E0}} \left[\frac{1}{1/\exp(10V_{int1}) + 1/\exp(10V_{int2})} \right] + \omega - V}{R_{E}}$$

结果及讨论 2

为验证分区方法求解结点电压Vint算法的准确 性,运用最小二乘法对 Vin进行求解,同时也采用分 区方法进行处理,即通过公式(8)、(10)和(11)进行 计算,2种方法所获得的结点电压 Vint 对电压 V的曲 线如图3所示。从图3可见,最小二乘法和分区方法 对结点电压计算结果的偏差可满足要求,因此可以 使用分区方法对结点电压进行有效求解。

本文的改进模型中增加了一个分流电阻R_E,为 了研究R_F对伏安特性曲线的影响,图4所示为不同 数值分流电阻的伏安特性曲线。从图4可以看到, $R_{\rm F}$ 主要影响曲线的扭结部分,并且 $R_{\rm F}$ 的电阻值越 大,扭结的弯曲程度也会变得更加严重。



图3 最小二乘法和分区方法对结点电压求解结果 的比较

Figure 3 Comparison of the solution results of node voltage using least square method and partition method



图4 分流电阻 *R_E*对改进集总参数电路模型 *I*-*V*特性的影响

Figure 4 Effects from R_E on I-V characteristics simulated by our improved lumped-parameter circuits

从物理意义方面来看,钙钛矿太阳能电池吸收 光后会产生激子,激子扩散到最近的钙钛矿与电子 (空穴)传输层界面并解离形成极化子对,极化子对 经过进一步拆分得到的自由载流子随后被电极提取 形成电流。但拆分后生成的自由电子和空穴又会因 为非成对极化子的复合作用^[21]而重新复合成极化 子对,这种非成对极化子复合会造成提取的自由载 流子减少,导致提取电流的损失。

为了减少非成对极化子复合带来的电流损耗, 一方面要抑制非成对极化子复合,另一方面提高电 极对自由载流子的提取能力。钙钛矿和电子(空穴) 传输层之间最低未占分子轨道(LUMO)的能级差 越大,越有利于提高极化子对拆分的有效性^[22],但 这会导致器件的开路电压减小。在实际的实验过程 中,需要合理选择钙钛矿材料及电子(空穴)传输层 的材料以平衡两者之间的关系。通过制作双层电子 传输层^[23],提高载流子负载能力和增强电子提取能 力。Ren等^[24]的研究表明,表面非成对极化子复合 不会影响退火器件的光电流,故可以采用退火工艺 来提高器件性能。

为了对提出的模型进行验证与分析,选取了 García-Sánchez等^[14]的实验数据进行模型拟合分 析,同时与Pozo等^[13]提出的模型进行对比,图5为 比较结果。从图5可以看到,采用的实验数据在第 一象限有明显的指数型上升。虽然Pozo等提出的 模型可以拟合S型曲线,但是对于第一象限的变化 规律只能实现线性表征,而改进模型则可实现对实 验数据的有效描述。



图5 照明条件下太阳能电池的实验测量数据^[14]、Pozo模型^[13]和改进模型的比较结果

Figure 5 Comparisons of experimental solar cell measurement data under lighting conditions, Pozo's modeland our proposed model

为了进一步检验上述改进模型的有效性,选取 一组钙钛矿太阳能电池的实验数据进行验证^[25],该 太阳能电池的制备使用聚 3-己基噻吩(P3HT)作为 空穴传输层^[26],富勒烯及其衍生物[6,6]-苯基-C60-丁酸异甲酯(PCBM)作为电子传输层^[27],并且对透 明玻璃基板进行不同时长的氧等离子体处理后,再 对电流电压特性进行测量。图 6 为照明条件下钙钛 矿太阳能电池的实验数据与改进模型的拟合结果, 而模型参数列于表 1。从图 6 可见,在经不同时长的 氧等离子体处理后,电流电压曲线表征出的不同特 性,但均能通过改进模型得到良好拟合。实验数据 和拟合曲线之间的高度一致性,证明改进模型不仅 可以对常规的电流电压曲线仿真,对于特殊的 S 型 曲线也有良好的拟合能力,进一步印证了改进模型 的有效性和广泛适用性。

需要指出,虽然太阳能电池出现S形曲线的具体原因目前仍未知,但基于改进集总参数等效电路 模型,实现对该S形实验结果的描述,则是今后其物 理机理研究的前提,这也可为高转换效率太阳能电 池的工艺制备指明方向。



图6 照明条件下钙钛矿太阳能电池的实验数据与改进 模型的拟合结果

Figure 6 The experimental data of the perovskite solar cell under lighting conditions and the fitting result of the improved model

	表	1	模型	即拟合	参数
Table [·]	1	Мо	del	fitting	parameters

<i>全 粉</i>	氧等离子体处理时间/s			
参奴	0	10	180	
$J_{ph}/(\mathrm{A}\cdot\mathrm{m}^{-2})$	83	92	89	
$J_{R0}/(\mathrm{mA} \cdot \mathrm{m}^{-2})$	30	0.001	25	
n_R	3.3	3.5	1.9	
$J_{E0}/(\mathrm{A}{ullet}\mathrm{m}^{-2})$	0.6	0.9	3	
n_E	3	7	2.55	
$J_{D10} / ({ m mA} \cdot { m m}^{-2})$	3000	160	1.5	
n_{D1}	3	3.25	3	
$J_{D20}/({ m A}{ m \cdot}{ m m}^{-2})$	1	10	1	
n_{D2}	2	3	4	
$R_{Cl}/(\Omega \cdot \mathrm{m}^{-2})$	2	0.32	4.9	
$R_{\scriptscriptstyle C2}/(\Omega{ ext{-}m^{-2}})$	20	20	100	
$R_{\scriptscriptstyle E}/(\Omega{f \cdot}{ m m}^{-2})$	300	100	500	

3 结语

提出了一个改进的集总参数等效电路模型,其 可实现对有机/无机杂化钙钛矿太阳能电池电流曲 线中指数型上升的实验结果的描述。通过对不同太 阳能电池实验数据的交叉验证,表明改进模型有较 好的拟合表征能力,同时可获得电流的显式方程。 因此,改进模型不仅可以解释其*I-V*特性中的S形 扭结,同时也可作为嵌入光伏系统电路模拟器的有 效工具。

参考文献:

- [1] CHEN X, DU Y, WEN H, et al. Forecasting-based power ramp-rate control strategies for utility-scale PV systems [J]. IEEE Transactions on Industrial Electronics, 2019, 66: 1862-1871.
- [2] GREEN M A. The path to 25% silicon solar cell efficiency: History of silicon cell evolution [J]. Progress in Photovoltaics: Research and Applications, 2009, 17 (3): 183-189.
- [3] KOJIMA A, TOSHIMA K, SHIRAI Y, et al. Organometal halide perovskites as visible-light sensitizers for photovoltaic cells [J]. Journal of the American Chemical Society, 2009, 131 (17): 6050-6051.
- [4] RONG Y G, HU Y, AN Y M, et al. Challenges for commercializing perovskite solar cells [J]. Science (New York), 2018, 6408: 8235.
- [5] ABATE A. CORREA-BAENA J P, SALIBA M, et al. Perovskite solar cells: From the laboratory to the assembly line [J]. Chemistry-a European Journal, 2018, 24(13): 3083-3100.
- [6] XIAO Z, CHENG B, SHAO Y, et al. Efficient, high yield perovskite photovoltaic devices grown by interdiffusion of solution-processed precursor stacking layers [J]. Energy & Environmental Science, 2014, 7 (8): 2619-2623.
- [7] IM J H, JANG I H, PELLET N, et al. Growth of CH₃NH₃PBI₃ cuboids with controlled size for highefficiency perovskite solar cells [J]. Nature nanotechnology, 2014, 9(11): 927-933.
- [8] BATZELIS E I, PAPATHANASSIOU S A. A method for the analytical extraction of the single-diode PV model parameters [J]. IEEE Transactions on Sustainable Energy, 2016, 7(2): 504-512.
- [9] WAGENPFAHL A, RAUH R, BINDER R, et al. S-shaped current-voltage characteristics of organic solar devices [J]. Physical Review B, 2010, 82 (11) : 115306.
- [10] BRANO V L, ORIOLI A, CIULLA G, et al. An improved five-parameter model for photovoltaic modules [J]. Solar Energy Materials & Solar Cells, 2010, 94(8): 1358-1370.
- [11] ISHAQUE K, SALAM Z, TAHERI H. Simple, fast and accurate two-diode model for photovoltaic modules
 [J]. Solar Energy Materials & Solar Cells, 2011, 95 (2): 586-594.
- [12] MAZHARI B. An improved solar cell circuit model for organic solar cells [J]. Solar Energy Materials & Solar Cells, 2006, 90(7-8): 1021-1033.

[13] POZO G D, ROMERO B, ARREDONDO B. Evolution with annealing of solar cell parameters modeling the S-shaped of the current-voltage characteristic [J]. Solar Energy Materials and Solar Cells, 2012, 104: 81-86.

第16卷

- [14] GARCÍA-SÁNCHEZ F J, LUGO-MUÑOZ D, MUCI J, et al. Lumped parameter modeling of organic solar cells' S-shaped *I-V* characteristics [J]. IEEE Journal of Photovoltaics, 2013, 3(1): 330-333.
- [15] CHEN K, YU F, DENG W, et al. A lumpedparameter equivalent circuit model for perovskite solar cells' S-shaped *I-V* kinks [J]. IEEE Electron Device Letters, 2021, 42(3): 379-382.
- [16] SHOCKLEY W. The theory of p-n junctions in semiconductors and p-n junction transistors [J]. Bell System Technical Journal, 1949, 28(3): 435-489.
- [17] CORLESS R M, GONNET G H, HARE D, et al. On the lambert w function [J]. Advances in Computational Mathematics, 1996(5): 329-359.
- [18] YU F, HUANG G, LIN W, et al. An analysis for S-shaped *I-V* characteristics of organic solar cells using lumped parameter equivalent circuit model [J]. Solar Energy, 2019, 177: 229-240.
- [19] DENG W, HUANG J, MA X, et al. An explicit surface-potential-based model for amorphous IGZO thin-film transistors including both tail and deep states [J]. IEEE Electron Device Letters, 2014, 35: 78-80.
- [20] YU F, DENG W, HUANG J, et al. An explicit

physics-based *I-V* model for surrounding-gate polysilicontransistors [J]. IEEE Transactions on Electron Devices, 2016, 63: 1059-1065.

- [21] JIN L S, BONG L S, CHEOL Y S, et al. Role of geminate polaron-pair recombination on magnetoconductance in P3HT and PC₇₁BM bulkheterojunction organic solar cells [J]. Organic Electronics, 2018, 63: 384-391.
- [22] 杨文超.有机太阳能电池中金属/有机界面物理过程的唯象研究[D].上海:复旦大学,2012.
- [23] REN C, HE Y, LI S, et al. Double electron transport layers for efficient and stable organic-inorganic hybrid perovskite solar cells [J]. Organic Electronics, 2019, 70: 292-299.
- [24] DEIBEL C. Charge carrier dissociation and recombination in polymer solar cells [J]. Physical Status Solidi, 2010, 206(12):2731-2736.
- [25] WAGENPFAHL A, RAUH D, BINDER M, et al. S-shaped current-voltage characteristics of organic solar devices [J]. Physical Review B, 2010, 82: 115306.
- [26] ANTONINO L, FRANCESCO R F, FERNANDO D, et al. Irradiance intensity dependence of the lumped parameters of the three-diodes model for organic solar cells [J]. Solar Energy, 2018, 163: 526-536.
- [27] YAN Y L, CAO J M, MENG F N, et al. Large-area perovskite solar cells [J]. Progress in Chemistry, 2019, 31(7): 1031-1043.

Lumped Parameter Equivalent Circuit Model of S-Shaped Current Kink in Organic/Inorganic Hybrid Perovskite Solar Cells

LIU Jingxian, CHEN Kaoming, MA Yunhan, HUANG Junkai, DENG Wanling (Jinan University, Department of Electronic Engineering, Guangzhou 510632, China)

Abstract: This paper proposes an improved lumped parameter equivalent circuit model of perovskite solar cells, which can accurately fit the S-shaped curves. The improved model establishes the node voltage explicit algorithm by using four diodes, the partitioning method, and Lambert W function. The current-voltage explicit equation is obtained. Compared with the circuit model with multiple sub-circuits, the improved model adds shunt resistance, and the structure is more complete. In addition, the model can describe the S-shaped curve, which can achieve a good fit to the exponential upward bending curves under the large forward voltages in the first quadrant of the *I-V* characteristics. Based on the model analytical solution algorithm, long-time numerical iterative calculation can be avoided, and calculation results meeting the error requirements can be obtained, which is beneficial to the simulation circuit and model parameter extraction. **Keywords**: organic/inorganic hybrid perovskite solar cells; S-shaped *I-V* characteristics; lumped parameter model; current kinks; analytical solution