第 14卷第 1期 1998年 2月

广西科学院学报

Journal of Guangxi Academy of Sciences

Vol. 14, No. 1 February 1998

变倾角倾斜面上太阳辐射总量的气候学计算* Calculation of Global Solar Radiation on Inclined Plane in Different Inclination Angles

蒙沛南

郑宏飞

何小荣

Meng Peinan

Zheng Hongfei He Xiaorong

(广西大学物理系 南宁 530004)

(Dept. of Phys., Guangxi Univ., Nanning, 530004)

以水平面上的太阳辐射日总量的气候学计算公式为基础,导出了不同方位变倾 角倾斜面上的太阳辐射日总量的气候学计算公式,并根据广西的太阳辐射数据,选定南 宁地区为实例,计算了南宁地区斜面倾角在 $0^{\circ} - 90^{\circ}$ 之间变化,方位角分别为 $0 \pi / 2 \pi$ 、 $-\pi$ /2等情况下,斜面上的太阳辐射收入的旬平均日总量,作出了 $H_t - d - s$ 三维图 及它们的等值图。

关键词 气候学计算 太阳辐射总量 变倾角 倾斜面

Abstract Based on the climatology formulas of daily amount of solar radiation on horizontal plane, the climatology formulas of daily amount of solar radiation on inclined plane in diffrent position and inclination angle are presented. Using the data of solar radiation of Guangxi and selecting Nanning region as a practical example, the ten-day mean daily amount of the solar radiation on an inclined plane is calculated for the inclination of inclined plane varying from 0° to 90° and its azimuth being $0, \pi / 2, \pi$, $-\pi$ /2, respectively. $\overline{H}_t - d - s$ three-dimension figures and its isograms are given out.

Key words climatology calculation, global solar radiation, variational inclination angle, inclined plane 中图法分类号 P 422. 1

太阳辐射平均日总量的气候学计算,是评估当地太阳能资源的重要参数,也是太阳能利 用工程中不可缺少的理论依据 以往人们对太阳辐射量的气候学计算多注重于水平面上的数 值计算,但绝大多数太阳能利用装置均是倾斜放置的 对倾斜面最佳倾角的研究,国内外都

1996-09-28收稿, 1997-04-18修回。

^{*} 国家自然科学基金资助项目(59366005)

给出了不少报道^[1,2]。对不同朝向变倾角斜面的气候学计算也有报道^[3]。但由于斜面斜角与日历天数的关系密切,同时考查辐射量、日历天数和斜面倾角三者关系,往往需要进行相当繁琐的计算,所以对这方面进行研究的不多。

另外,目前国内外已有不少学者对朝南倾斜面作了不少研究^[3,4,5]。 朝南的倾斜面计算起来较为简单,相关参数也相对较少。 但对整年来看,特别是对低纬度地区,一年中有不少时间,例如夏季朝东、朝西和朝北 3个方向的倾斜面上的太阳辐射收入往往比朝南的还多^[3]。 因此,对朝东、朝西和朝北 3个方向的倾斜面上的太阳辐射的数值计算也是很重要的。 特别对在夏季需要最大辐射收入的太阳能利用装置,如太阳能空调装置、太阳能开水器和太阳能发电等更是如此。

本文正是基于上述讨论,以水平面上的太阳辐射日总量的气候学计算公式为基础,导出了不同方位变倾角倾斜面上的太阳辐射日总量的气候学计算公式,并根据广西的太阳辐射数据,选定南宁地区为实例,计算了南宁地区斜面倾角在 0° 90° 之间变化,方位角分别为 $0\pi/2\pi\kappa$ $-\pi/2$ 等情况下,斜面上的太阳辐射收入的旬平均日总量,作出了 H=d=s三维图及它们的等值图

1 倾斜面上太阳辐射总量的气候学计算公式

水平面上太阳辐射总量的气候学计算一般都采用
$$ANGSTROM$$
给出的经验公式 [4] $H = H_0 \left[a + b(\bar{n} | N) \right]$ (1)

式中 H和 H_0 分别表示水平面上太阳辐射总量的日平均值和当地太阳天文辐射的日平均值; (\bar{n}/N) 为当地的日照百分率的日平均值; a b 是与当地气候条件,大气透明状况等因素有关的经验系数。该经验公式由于能给出较满意的计算结果,所以被许多专家学者所采用。

根据晴天模型,倾斜面上太阳辐射总量的计算公式一般可写为:

$$\overline{H}_t = \overline{R}_b \overline{H}_0 + \overline{R}_s \overline{H}_d + d\overline{R}_g \overline{H}$$
 (2)

式中 H_c 为斜面上太阳辐射的日平均值; H_s H_d 分别为平面上太阳辐射的直射分量和散射分量的日平均值; d为地面反射率,一般取为 0.2; R_s R_s 和 R_s 分别为直射。散射和漫射分量的倾斜因子。分别可写为:

$$\overline{R}_s = (1 + \cos s)/2 \tag{3}$$

$$\overline{R}_g = (1 - \cos s)/2 \tag{4}$$

$$R_{b} = \{ (\cos s \sin W \sin h) \frac{c}{180} (k_{ss} - k_{sr}) - (\sin W \cos h \sin s \cos V) \frac{c}{180} (k_{ss} - k_{sr}) + (\cos h \cos W \cos s) (\sin k_{ss} - \sin k_{sr}) + (\cos W \cos V \sin h \sin s) (\sin k_{ss} - \sin k_{sr}) - (\cos W \sin s \sin V) (\cos k_{ss} - \cos k_{sr}) \} / \{ 2(\cos h \cos W \sin k_{sr}) + \frac{c}{180} k_{s} \sin h \sin W \}$$
 (5)

式中 W b s V k k k 分别为太阳赤纬 地理纬度 斜面倾角、斜面方位角、斜面上的日出和日落时角; k 为平面上的日落时角。斜面朝东、南、西、北四个方向时, V分别取为 = °/2 0°/2 °斜面上的日出和日落时角,一般与斜面倾角、地理纬度、斜面方位角等多个因素有关,因此是比较难于确定的。文献 [5]给出为:

当 V> 0时,

$$k_{sr} = -\min\{k_{s}, \arccos\{(AB + \overline{A^2 - B^2 + 1})/(A^2 + 1)\}\}$$
 (6)

 $\frac{k_{\text{s}}}{2} = \min_{B} \left\{ \frac{k_{\text{s}}}{4}, \arccos \left(\frac{AB}{AB} - \frac{A^{2}}{A^{2}} - \frac{B^{2}}{B^{2}} + \frac{1}{2} \right) \right\}$ 1994-2018 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.

当 V < 0时,

$$k_{sr} = -\min\{k_{s}, \arccos\{(AB - \overline{A^2 - B^2 + 1})/(A^2 + 1)\}\}$$
 (8)

$$k_{ss} = \min\{k_s, \arccos\{(AB + \overline{A^2 - B^2 + 1})/(A^2 + 1)\}\}$$
 (9)

其中

$$A = \frac{\cos h}{\sin V \cos s} + \frac{\sin h}{\cos V} \tag{10}$$

$$A = \frac{\cos h}{\sin V \operatorname{tg} s} + \frac{\sin h}{\operatorname{tg} V}$$

$$B = \operatorname{tg} W \frac{\cos h}{\operatorname{tg} V} - \frac{\sin h}{\sin V \operatorname{tg} s}$$

$$(10)$$

$$\bar{R}_b = \frac{\cos(h-s)\cos W \sin k'_s + \frac{c}{180} k'_s \sin(h-s) \sin W}{\cos h \cos W \sin k_s + \frac{c}{180} k_s \sin h \sin W}$$
(12)

$$W = 23.45 \sin \left(\frac{360(284 + d)}{365} \right)$$
 (13)

d 为从元月 1日算起的日历天数。

$$k_s = \arccos(- tg h tg W)$$
 (14)

$$\mathbf{k}'_{s} = \min\{\mathbf{k}_{s} \arccos\{-\operatorname{tg}(\mathbf{h} - s)\operatorname{tg} s\}\}$$
 (15)

根据以上公式,如果再掌握当地水平面上的太阳辐射数据即可运算出当地任意倾斜面上 的太阳辐射总量

任意倾角斜面上太阳辐射总量的实际运算

从上面的理论分析,我们可以看出,对变倾角斜面上的气候学计算是相当复杂的,计算 工作量相当大,而且它还跟当地的地理纬度有关,使得具体的计算都只能适合某些规定的区 域应用。所以我们在选择计算特例时,充分考虑了用户的方便性。广西地处祖国的大西南,纬 度分布从 21~ 26.5,大部地区都处在赤纬最大值 23.45的南端。所以对于广西的大部分地区 而言,在夏季的许多时候太阳都是从我们的东北方向升起的。 因而可以推断,对变倾角倾斜 面上的气候学计算,一定具有更多的实际意义。南宁地区位于广西的中南部,纬度小于最大 赤纬,加之南宁的太阳辐射资料较为丰富,所以我们选择以南宁地区作为计算的特例是较为 合适的。 其计算结果可以大致推广用于广西及邻近省区。

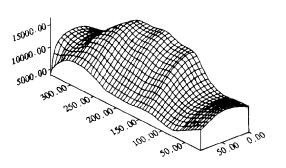
根据广西的太阳辐射资料 $^{[6]}$,我们很方便地可以查出水平面上 H_b , H 的旬平均日总量值 散射辐射旬平均日总量可由 $H_d=H-H_b$ 计算得出。再查出其它相应参数, $H(3)\sim(5)$ 式可 以计算出 (2) 式中的 R_{s} R_{s} 和 R_{g} 等值 (\mathcal{H}) (2) 式即可求出 H_{s}

由于计算工作量十分巨大,我们为此编程输入计算机进行计算。日历天数取 5 d为一步 长,倾角以变 S为一个计算点,最后得到约 5256个数据。值得指出的是,我们虽是计算倾斜 面上的太阳辐射总量,但由于没有指明斜面的大小(应用时一般很小),所以在运算倾斜面上 的太阳升起和落下时角时,有时会出现不合理现象,应据物理意义纠正之。另外,计算机不 能识别极限状况,应事先设定之,如当 $V={}^{c}$ 时, $A \rightarrow \infty$, $B \rightarrow \infty$,那么 $\arccos (AB \pm B)$

 $[\]overline{A^2 - B^2 + 1}$) /($A^2 + 1$)] 应取 $\arccos(B/A)$, 等等

3 计算结果及分析

我们把得到的 5256个数据与其它文献的结果比较^[3],发现我们的计算结果还是相当准确和可靠的。由于数据太多,我们不能一一列出,选择了比较典型的一些数据列入表 1,供用户查用。同时还给出了 $H_t = d - s$ 的三维图及其等值图如图 1^- 3所示。



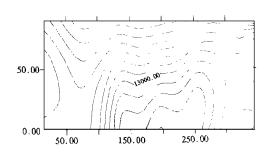
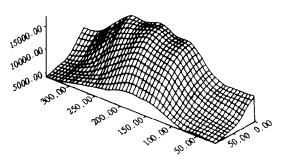


图 1 斜面朝南时的 $H_{i} - d - s$ 的三维图及其等值图 ($V = 0^{\circ}$)



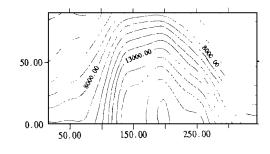
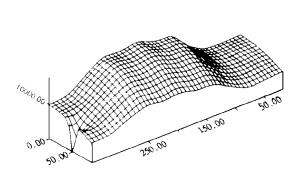


图 2 斜面朝北时的 $H_t - d - s$ 的三维图及其等值图 ($V = 180^\circ$)



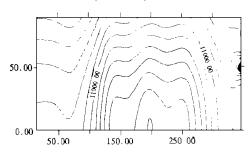


图 3 斜面朝东西向时的 $H_t - d - s$ 的三维图及其等值图

从计算的结果可以看出,当斜面朝东、朝西向时,所接收到的太阳辐射总量一般较差,这显然是东西朝向不能接收全天的太阳辐射的原因。朝东向只能接收到上半日的太阳辐射,而朝西向则只能接收后半日的太阳辐射。然而,在 5月~8月这四个月间,还有在 4月及 9月份且倾角较大时,东西朝向都要比朝南的斜面接收更多的太阳总量。这是与我们的想象相悖的

?1994-2018 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.

表 1 斜面上太阳辐射值随倾角及日历天数的变化

$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	表 I 科国工人的辐射 但随顺用及口仍大数的变化 										
15	d	S	\overline{H}_t (kJ/m ²)			d	S	\overline{H}_t (k J/m ²)			
10		-				4.5		_			
20	15					45					
30											
40											
50											
Fig. Fig.											
70											
90											
75 0 9167 9167 9167 105 0 11342 11342 11342 11342 11345 11171 20 8960 9282 8466 20 11075 11124 10817 30 8706 9112 7920 30 10749 10745 10291 40 8358 8796 7263 40 10307 10197 9608 50 7926 8344 6517 50 9761 9499 8790 60 7421 7770 5704 60 9126 8673 7861 70 6856 7090 5152 70 8420 7745 6849 80 6248 6326 4736 80 7662 6747 5786 80 15384 15171 15443 1543 1543 1543 1543 1543 1543 1543 1543 1543 1543 15649 15649 15649		80	6520	9140	4106		80	6389	7589	4474	
10		90	5888	8261	3772		90	5754	6738	4085	
20	75	0	9167	9167	9167	105	0	11342	11342	11342	
30											
40											
50											
60											
70											
80											
90											
135											
10	135					165					
20											
40		20		14647			20	15257	14561	15658	
50 13234 11754 12780 50 13371 11333 13555 60 12357 10458 11545 60 12473 9971 12366 70 11482 8559 10987 80 10349 7667 8631 80 10427 7190 9461 90 9278 6378 6550 90 9340 6126 7015 195 0 17128 17128 17128 17128 17128 16321 16321 10 17019 16676 17268 10 16222 16156 16179 20 16701 15942 17072 20 15931 15697 15728 30 16186 14947 16646 30 15458 14958 14980 40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 50 14646 12303 14578 50 14030 12736		30	14609	13886	14620		30	14785	13670	15226	
60 12357 10458 11545 60 12473 9971 12366 70 11386 9072 10147 70 11482 8559 10987 80 10349 7667 8631 80 10427 7190 9461 90 9278 6378 6550 90 9340 6126 7015 195 0 17128 17128 17128 10 16221 16321 16321 10 17019 16676 17268 10 16222 16156 16179 20 16701 15942 17072 20 15931 15697 15728 30 16186 14947 16546 30 15458 14958 14980 40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 50 14646 1333 14578 50 14030 12736 12695 60 13667 1075											
70 11386 9072 10147 70 11482 8559 10987 80 10349 7667 8631 80 10427 7190 9461 90 9278 6378 6550 90 9340 6126 7015 195 0 17128 17128 17128 225 0 16321 16321 16321 10 17019 16676 17268 10 16222 16156 16179 20 16701 15942 17072 20 15931 15697 15728 30 16186 14947 16546 30 15458 14958 14980 40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 60 13667 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 <th></th> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>											
80 10349 7667 8631 80 10427 7190 9461 90 9278 6378 6550 90 9340 6126 7015 195 0 17128 17128 17128 17128 16321 16321 16321 10 17019 16676 17268 10 16222 16156 16179 20 16701 15942 17072 20 15931 15697 15728 30 16186 14947 16546 30 15458 14958 14980 40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 50 14646 12303 14578 50 14030 12736 12695 60 13667 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9559 80 11433											
195											
195											
10 17019 16676 17268 10 16222 16156 16179 20 16701 15942 17072 20 15931 15697 15728 30 16186 14947 16546 30 15458 14958 14980 40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 50 14646 12303 14578 50 14030 12736 12695 60 13667 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16373 16473 16473 16473 13537 13537 13537 10 16381 <td< td=""><th>195</th><td></td><td></td><td></td><td></td><td>225</td><td></td><td></td><td></td><td></td></td<>	195					225					
30 16186 14947 16546 30 15458 14958 14980 40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 50 14646 12303 14578 50 14030 12736 12695 60 1367 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662<											
40 15494 13720 15706 40 14819 13960 13959 50 14646 12303 14578 50 14030 12736 12695 60 13667 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051		20	16701	15942	17072		20	15931	15697	15728	
50 14646 12303 14578 50 14030 12736 12695 60 13667 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15443 14408 8669 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60											
60 13667 10751 13195 60 13114 11327 11227 70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 </td <th></th> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>											
70 12585 9132 11600 70 12097 9785 9599 80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 1285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 <th></th> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>											
80 11433 7548 9841 80 11008 8177 7862 90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 <th></th> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>											
90 10243 6241 7082 90 9878 6610 5974 255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 </td <th></th> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td>											
255 0 16473 16473 16473 285 0 13537 13537 13537 10 16381 16764 15855 10 13469 14182 12632 20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0											
20 16109 16720 14928 20 13262 14548 11495 30 15662 16342 13721 30 12919 14624 10610 40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458	255	0		16473		285	0			13537	
30				16764					14182	12632	
40 15051 15642 12270 40 12443 14408 8669 50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 <t< td=""><th></th><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>1 1495</td></t<>										1 1495	
50 14290 14640 10620 50 11843 13905 7066 60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5											
60 13397 13368 8819 60 11131 13131 6136 70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189											
70 12394 11865 6924 70 10324 12110 5775 80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 </th <th></th>											
80 11310 10177 6114 80 9444 10872 5390 90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
90 10174 8360 5697 90 8515 9457 4993 315 0 10281 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670											
315 0 10281 10281 10281 345 0 9761 9761 9761 10 10232 10973 9401 10 9719 10674 8665 20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
20 10083 11458 8363 20 9589 11376 7420 30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748	3 15					345					
30 9833 11721 7196 30 9367 11847 6064 40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
40 9482 11753 5936 40 9052 12071 5124 50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
50 9037 11555 5487 50 8646 12043 4903 60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
60 8506 11132 5189 60 8157 11763 4646 70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
70 7900 10495 4859 70 7593 11239 4363 80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
80 7236 9667 4507 80 6970 10487 4060 90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											
90 6531 8670 4144 90 6304 3748 3748											

?1994-2018 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.

主要是因为在这几个月份,赤纬较大,太阳高度角较大而且是从南宁地区的北方划过天空的,因而不利于朝南的斜面接收。这是值得我们注意。另外,在 5月~8月这 4个月中,甚至朝北的斜面都要比朝南的斜面接收到更多的太阳辐射量。这对某些主要在夏季使用的太阳能利用装置来说是要特别引起注意的。若以一年所接收到的总太阳辐射量来说,朝南的倾斜面占有绝对的优势。特别在冬、秋季及初春时期,其它朝向的斜面更是无法比拟。这是与传统的认为是相符的

有了上述数据和图表,我们即可对斜面的最佳朝向及最佳倾角进行选择。一般地说,秋冬朝南偏西为好,倾角在 35° 左右为佳。而在夏季,斜面朝向并不特别重要,关键其倾角要小,对朝南来说,倾角在 0° 10° 为佳。2月、3月、9月及 10月这 4° 7月中,斜面朝南最好,倾角设计在当地纬度附近最佳。特别是,有了本文的计算数据,对那些经常可调方位角和倾斜角的太阳能利用装置,我们可以根据时间、季节的变化,经常调整到最佳方位及最佳倾角的附近,这无疑会大大提高其太阳能的利用效率。

4 结束语

本文对变倾角斜面上太阳辐射总量的气候学计算,主要归结为对 R_0 的计算 由于斜面上的大小、高度等未加确定,所以在对 R_0 的计算中所出现的一些不合理情况,需要用物理意义上的解释进行校正。

本文的计算结果给实际工作中选择集热器的方位和最佳倾角提供了数学依据。由于夏季 斜面上的太阳辐射收入随斜面倾角的变化很明显,所以该时期要特别注意我们所设计的集热 器的倾角,以获得最大的太阳能收入。

参考文献

- 1 Kem J. On the optimum tilt of a solar collector, 1977, 19. 583.
- 2 朱超群等. 我国最佳倾角的计算及其变化. 1992, 13 (1).
- 3 蒙沛南,广西主要城市倾斜面上太阳辐射总量的气候学计算,广西科学,1995,2(2):18~20.
- 4 李申生等.太阳能热利用导论.北京:高等教育出版社、1989.
- 5 KR康德拉捷夫.太阳辐射能.北京: 科学出版社, 1962.
- 6 Angstrom A. Solar and terrestrial radiation, Q J Roy Met Soc. 1924, 50 121.
- 7 Klein S A, Calculation of monthly average insolation of tilted surfaces a review, Solar Energy, 1977, 19. 325-329.
- 8 广西气象科学研究所,广西太阳辐射. 1982.