



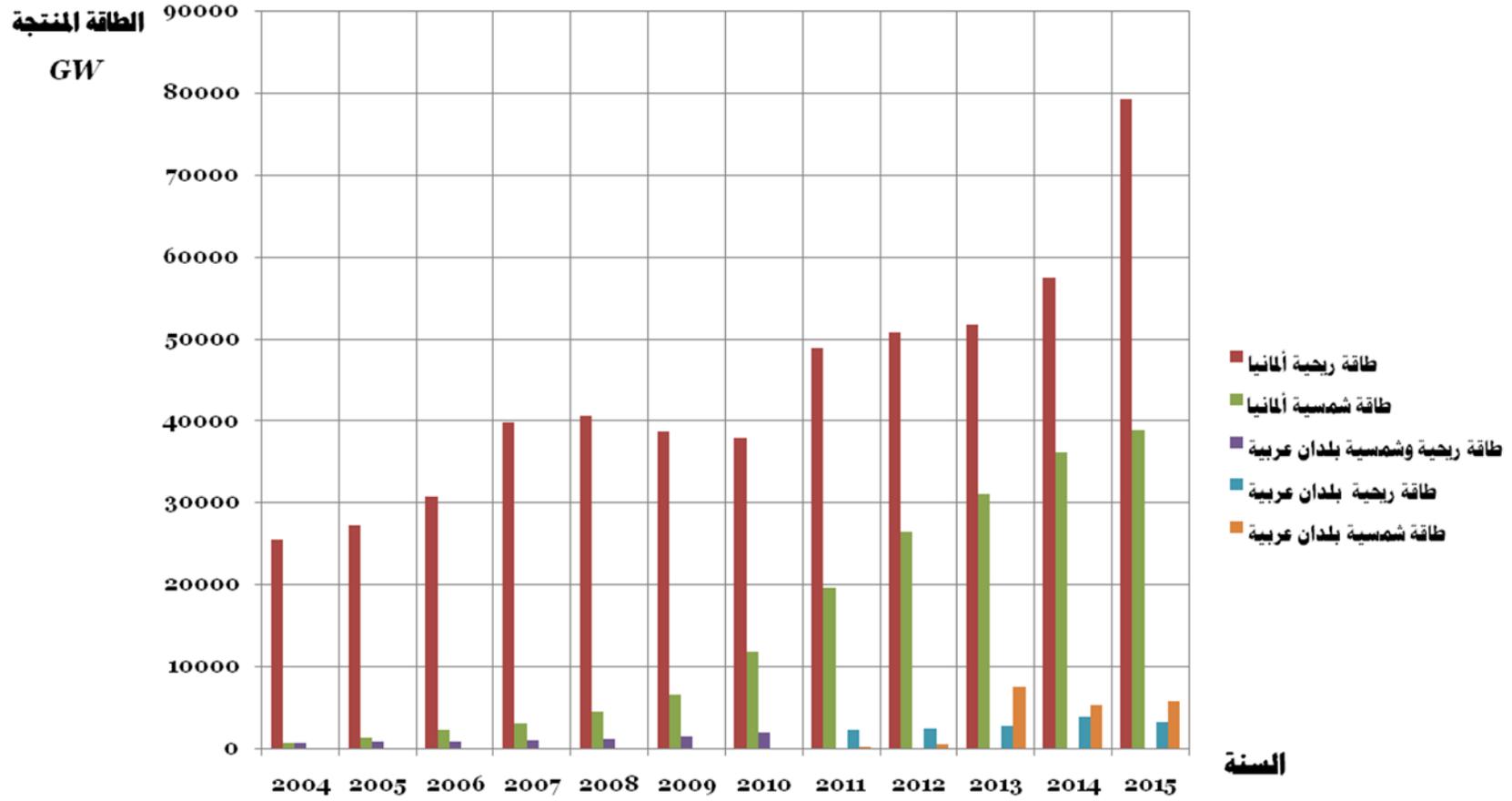
جامعة تشرين
كلية الهندسة الميكانيكية والكهربائية

حماية محطات الطاقات البديلة (ريحية- شمسية)
من الانفراغات البرقية

الدكتور المهندس
محمد رسلان زهيرة
رئيس لجنة الطاقة في اتحاد المهندسين العرب

مقدمة

تساهم الطاقة المنتجة من الخلايا الشمسية والعتفات الريحية حالياً بنسبة تزيد عن **20 %** من الطاقة الكلية في بعض البلدان المتقدمة، (وللاسف هذه النسبة قليلة جداً في الدول العربية).
والمؤسف أكثر أن نسبة الريادة في مساهمة هذه الطاقة قليلة جداً إذ زادت من **0.3 %** عام **2004** لي حوالي **1%** فقط عام **2013** وفق إحصائيات الاتحاد العربي للكهرباء.



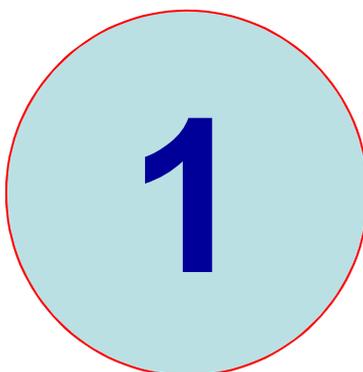
مقارنة بين الطاقة المنتجة من الرياح والشمس بين ألمانيا (إحصائيات وزارة الاقتصاد والطاقة)، والبلدان العربية (إحصائيات الاتحاد العربي للكهرباء)

نتيجة قلة الاستثمار في الطاقات البديلة في الوطن العربي لا توجد الكوادر الفنية القادرة على تشغيل وإدارة منظومات هذه الطاقات، وبالتالي لا بد من تأهيل الكوادر الفنية القادرة على إدارة وتشغيل هذه المنظومات.

وباعتبار أن الانفراغات البرقية التي تصيب محطات الطاقة البديلة تسبب مشاكل فنية كبيرة في عملها، لا بد من إقامة نظام حماية من الصواعق فعال وموثوق، وهذا يتطلب يد عاملة خبيرة ومؤهلة بشكل جيد جداً.



جامعة تشرين
كلية الهندسة الميكانيكية والكهربائية



حماية محطات الطاقة الريحية من الانفراغات البرقية

صدر في السنوات الأخيرة عدد من المواصفات القياسية العالمية والوطنية حول كيفية إقامة نظام حماية من الصواعق لمحطات الطاقة الريحية وتلزم شركات التأمين في الدول الرائدة في مجال الطاقات المتجددة المستثمرين تقديم دراسة لجدوى الاقتصادية لنظام الحماية من الصواعق وفق تحليل عامل الضرر الوارد في المواصفة القياسية العالمية **IEC لعام 2010** حتى يتم التأمين على هذه المحطات.

سنوضح في هذا البحث كيفية إقامة نظام حماية من الصواعق لمصادر الطاقة الريحية يأخذ بالحسبان التقاط شحنة الصاعقة دون أي ضرر بالإضافة لى دراسة أثر الحقول الكهربائية المرافقة للصاعقة على كل جزء من أجزاء العنفة وبيان نوع الاضطراب، ومكان حدوثها، و كيفية حمايتها وفقاً للمواصفات العالمية **IEC62305** لعام **2006** و **IEC61400-24** لعام **2010**، و **VDE 0127-24**.

2- حماية العنفات الرجحية:

احتمال تعرض العنفات الرجحية للإصابة بصاعقة بين غيمة والأرض (صاعقة نازلة) هو احتمال كبير نتيجة ارتفاعها ومكان توأجدها. ويُعطى الاحتمال الوسطي لهذه الإصابة بعلاقة

Eriksson:

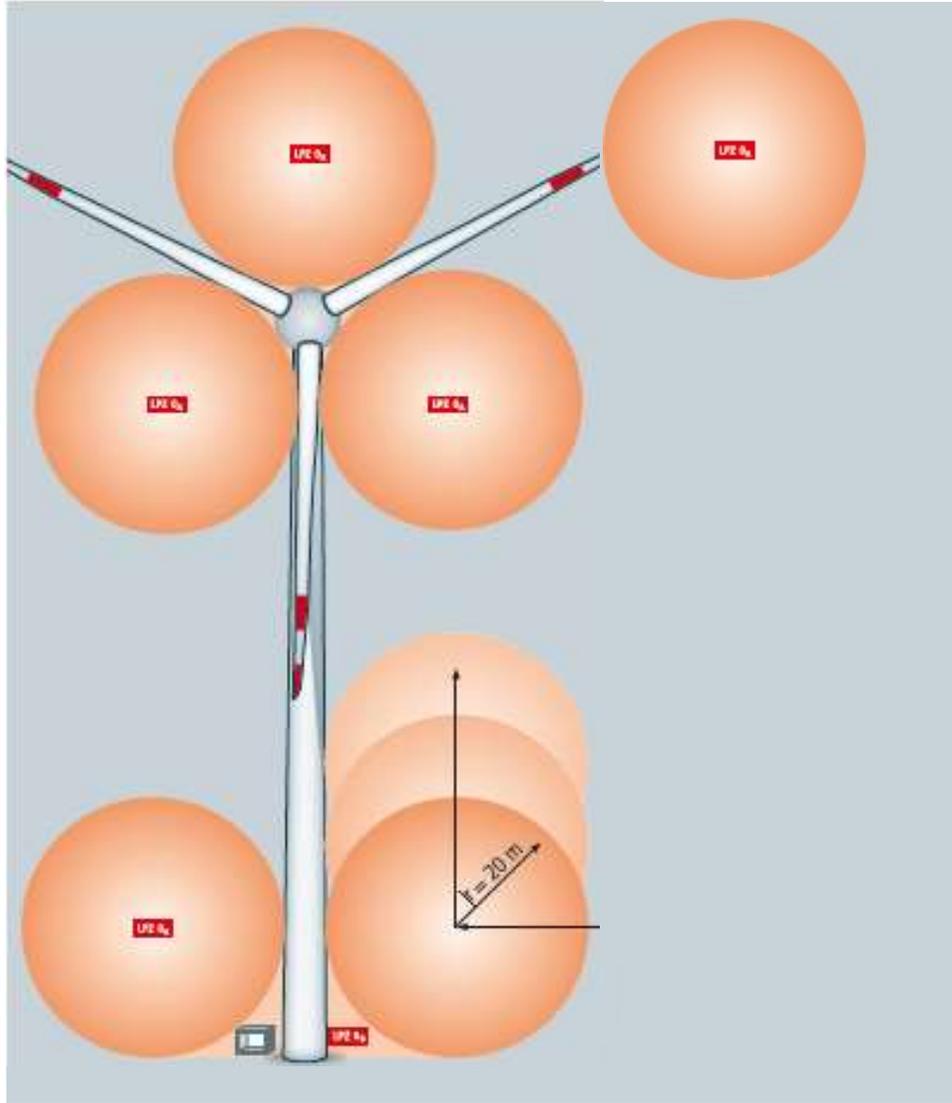
$$n = 2.4 \times 10^{-5} \cdot N_g \cdot H^{2.05} \quad (1)$$

حيث:

N_g - كثافة الصواعق البرقية السنوية / كم² في منطقة وجود العنفة.

H - أعلى ارتفاع للعنفة، [m].

فمثلاً من أجل كثافة عواصف برقية مقداره **2** انفراغ برقي في العام / كم²، وارتفاع للعنفة مقداره **75 m**، تحدث إصابة للعنفة بصاعقة مرة واحدة كل ثلاث سنوات. ويمكن الحصول على الاحتمال الأعظم للإصابة بضرب العنفة السابقة بـ **(3)**، وعلى الاحتمال الأصغر للإصابة بتقسيم هذه العنفة على **(3)**. لذلك تحسب في ألمانيا مثلاً إصابة مباشرة واحدة في العام لكل عنفة ورجية ذات استطاعة تزيد عن **1MW** وما فوق.



يبين الشكل مكان حدوث الإصابة بصاعقة
وفق نظرية الكرة المتدرجة، حيث يمكن أن
تحدث الإصابة في الشفرات أو السرة.

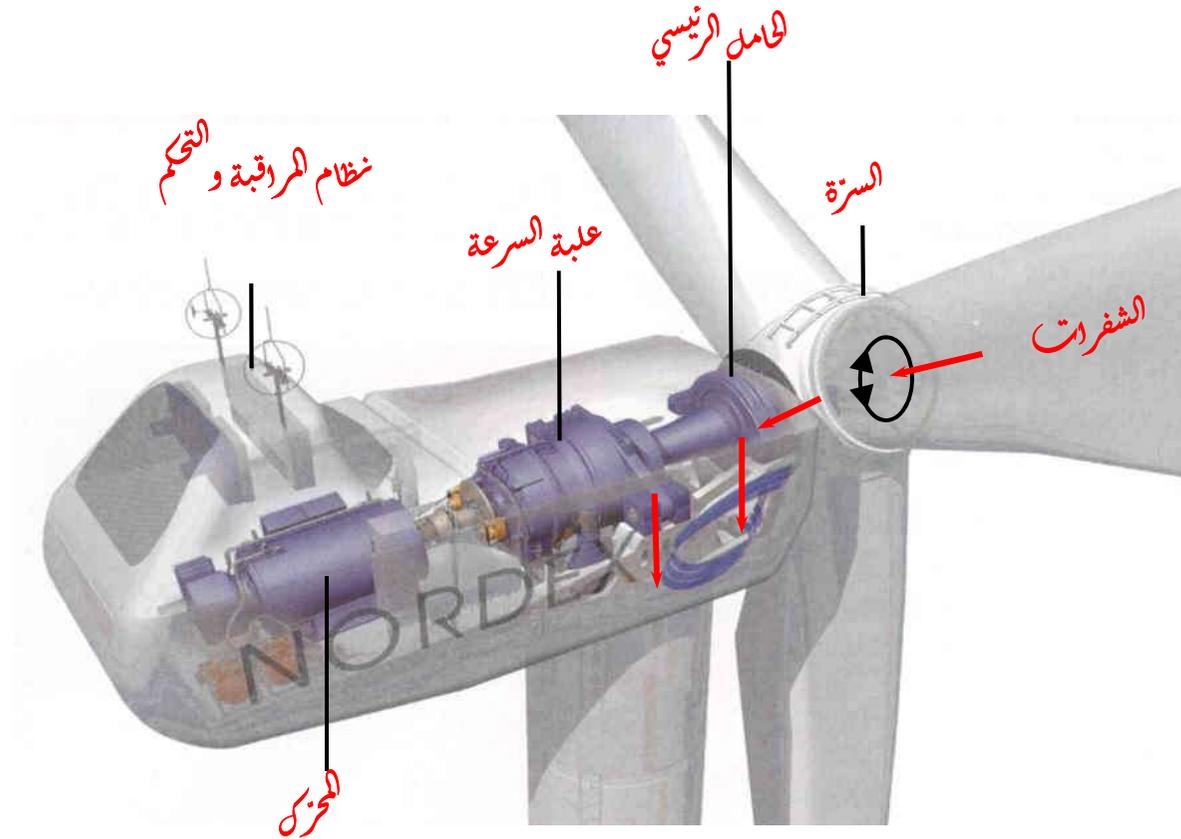
(حماية من الدرجة الأولى 20 m).

تحديد مكان إصابة العنفة بصاعقة وفق نظرية الكرة المتدرجة.

عند زيادة ارتفاع العنفة عن **60 m** يجب الأخذ بالحسبان إمكانية حدوث صاعقة بين العنفة والغيمة (**صاعقة صاعدة**)، ويتميز هذا النوع من الصواعق بالشحنة الكبيرة جداً (نبضة تيار طويل)، مما قد يسبب صهر جزء من معدن العنفة (**وبالتالي تصحح ضعيفة للإجهادات الميكانيكية**)، أو حدوث حريق، بالإضافة إلى أن اختيار وتركيب مفرغات التيار لمثل هذا النوع من الصواعق هو أمر بالغ الصعوبة.

تتوضع أغلب التجهيزات الحساسة للعنفة الريحية في منطقة السرة والجندول.

وبسبب صعوبة صيانة هذه التجهيزات عند حدوث عطل تحد المواصفات القياسية الخاصة بحماية العنفات الريحية من الصواعق (**IEC61400-24** و **VDE 0127-24**) بمتطلبات الحماية من الدرجة الأولى. أي يجب اعتماد القيم التصميمية التالية للصاعقة وفق **IEC62305**.



أي يجب اعتماد القيم التصميمية التالية للصاعقة وفق **IEC62305**.

القيم المميزة لتيار الصاعقة من أجل انقراض بين غيمة والأرض لصاعقة موجبة.

I_{max}	I_{min}	di/dt	قطر كرة الصاعقة	W/R	Q	زمن البقاء
200 kA	3 kA	$200 \text{ kA}/\mu\text{s}$	20 m	$10 \text{ MJ}/\Omega$	200 C	$T=0.5 \text{ s}$

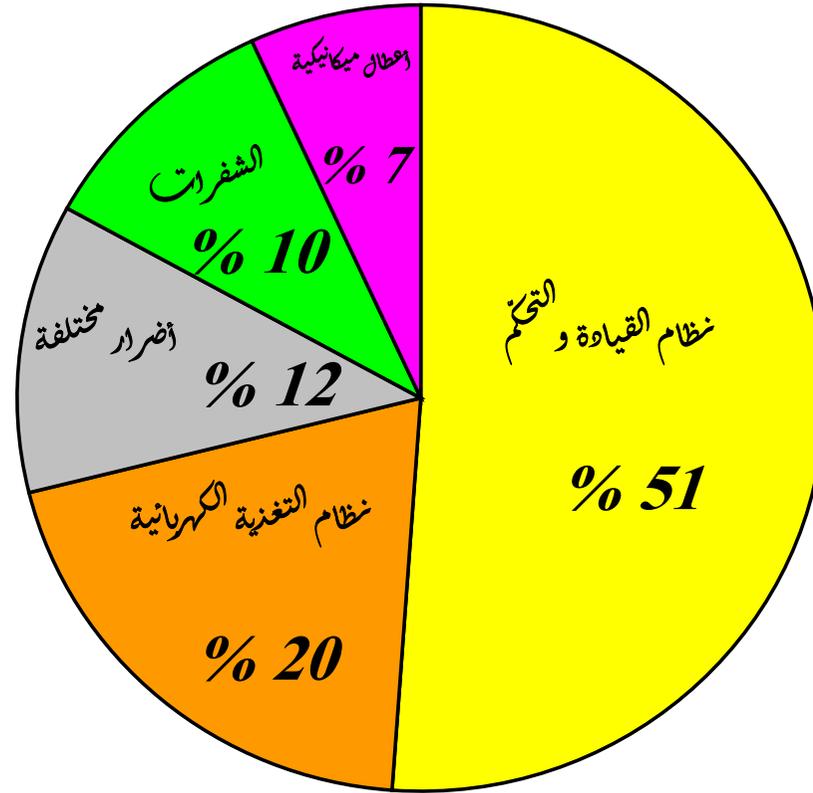
أما القيم المميزة لتيار الصاعقة من أجل انقراض بين غيمة والأرض لصاعقة سالبة.

I_{max}	di/dt
100 kA	$100 \text{ kA}/\mu\text{s}$

ويبين الجدول التالي أثر كل قيمة من القيم المميزة للصاعقة، وجزء العنفة المتضرر نتيجة هذه القيمة.

الجزء المتضرر من العنفة	الأثر	القيمة المميزة
نظام القيادة و التحكم في العنفة	- ارتفاع كمون الأرض مكان تفريغ التيار. - تحريض توترات زائدة طولانية وعرضانية في كابلات القيادة والتحكم.	القيمة الاسمية لتيار الصاعقة $\hat{I} = 200 \text{ kA}$
نظام القيادة و التحكم	طاقة كبيرة محوِّلة في أجهزة الحماية من التوترات الزائدة (المفرغات).	شحنة التيار النبضي
الشفرات	- صهر جزء من المعدن - حدوث حريق	شحنة التيار الطويل
الشفرات	إجهادات ديناميكية	القدرة النوعية لتيار الصاعقة
نظام القيادة و التحكم	تحريض توترات زائدة	الميل الأعظمي لتيار الصاعقة di/dt

تحدث أغلب الأعطال في نظام القيادة و التحكم الحساس جداً والمتواجد في سرعة العنفة نتيجة إصابة بصاعقة كما هو مبين في الشكل وفق دراسة إحصائية ونماذجية.



نسب توزيع الأعطال على أجزاء العنفة (دراسة إحصائية).

يقسم نظام الحماية من الصواعق للعنفات الرجحية إلى نظام حماية خارجي ونظام حماية داخلي لحماية للتجهيزات الكهربائية والإلكترونية في العنفة من أثر الحقول الكهرطيسية المرافقة لقناة البرق.

1-2 نظام الحماية الخارجي:

الغاية منه التقاط شحنة الصاعقة وتفريغ التيار في الأرض دون حدوث حريق أو تخريب في تجهيزات العنفة، ويتكون من لواقط، ونوازل، وتأريض، بالإضافة إلى تجهيزات الحماية من الاهتزازات الميكانيكية، ومن الحريق.

ويُعد الاعتماد على معدن العنفة (الشفرات والبرج) من الأخطاء الشائعة في الحماية الخارجية، كونه يستب سريان جزء من تيار الصاعقة في علبه السرعة، وبالتالي تلف التجهيزات الحساسة المتواجدة فيها.



احترق التجهيزات الحساسة في علبه السرعة نتيجة مرور تيار الصاعقة فيها.

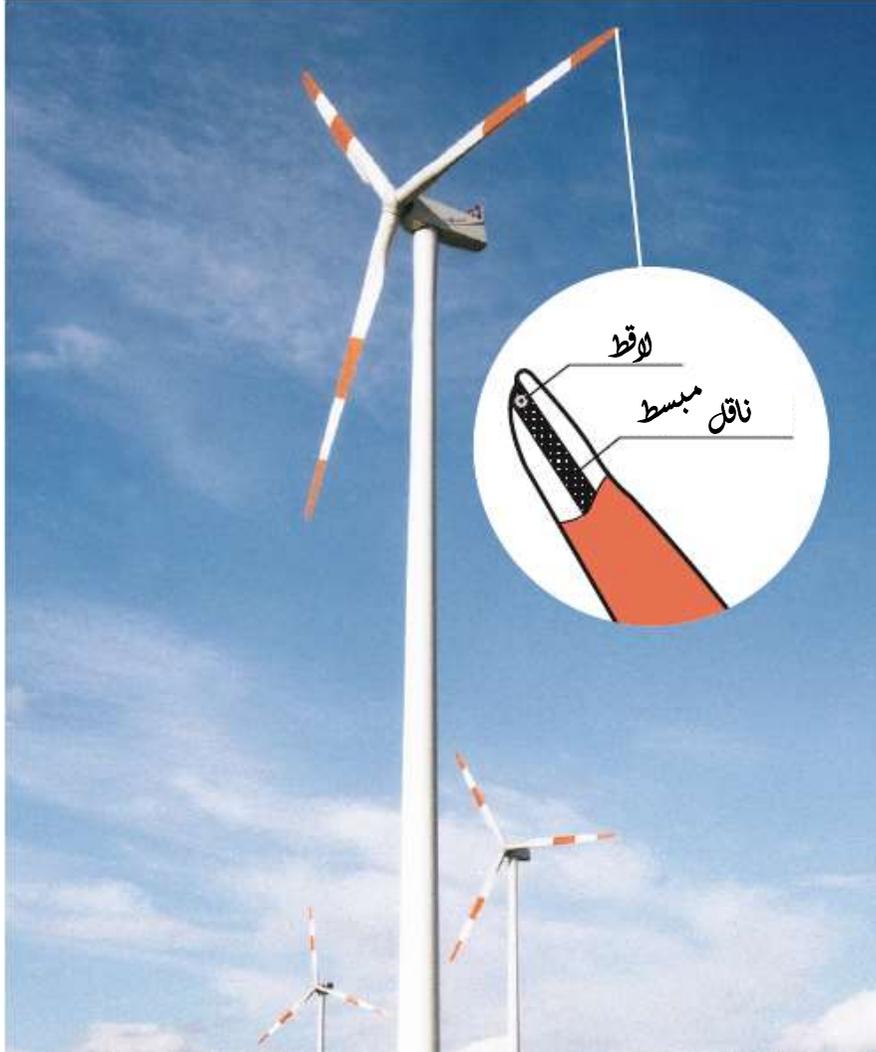


إصابة مباشرة لصاعقة تيارها 45 kA
لعنفة وحية



نتيجة الضرر المباشرة لصاعقة تأثرت شفرات العنفة الريحية مما
سبب عطلاً في التجهيزات الإلكترونية بين السرة والجندول وأضرار
كبيرة في الموقع.

بينت الاحصائيات العالمية أن **56%** من الإصابات تحدث في الشفرات، لذلك لا بد من تركيب نواقل لسريان تيار الصاعقة من مكان الإصابة (الشفرات) إلى جسم البرج دون عبور علبة السرعة التي تحوي على الأجزاء الحساسة. وتركيب هذه النواقل داخل الشفرة.

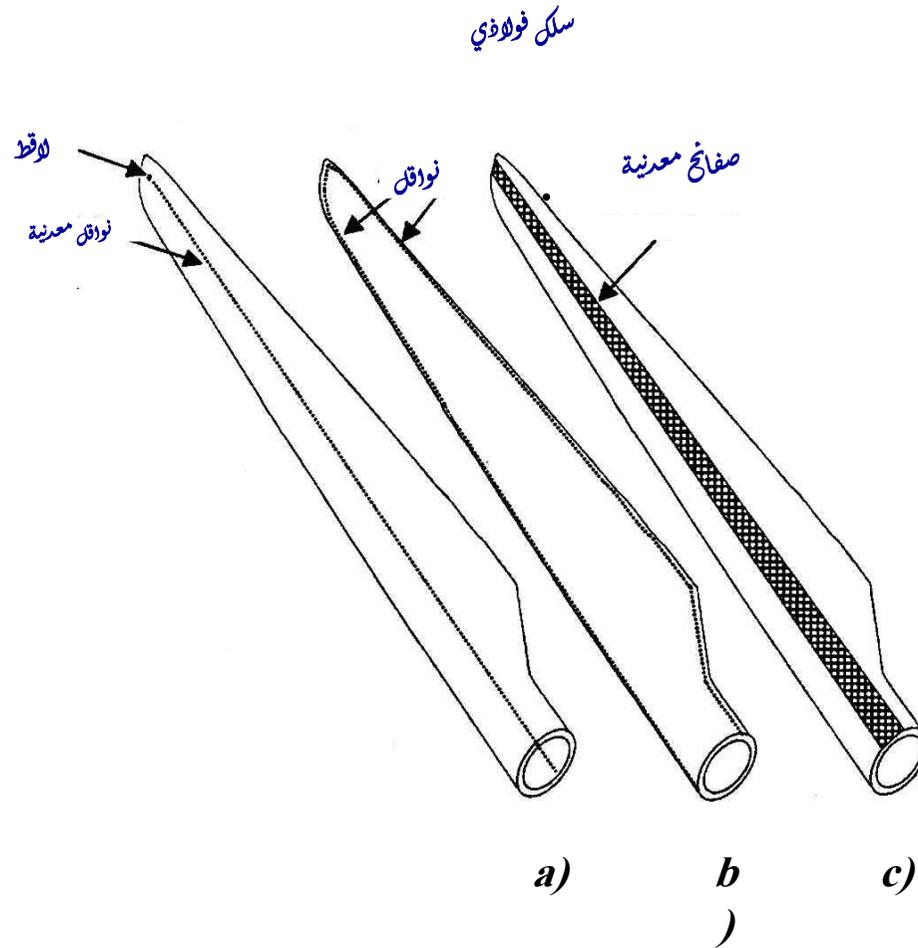


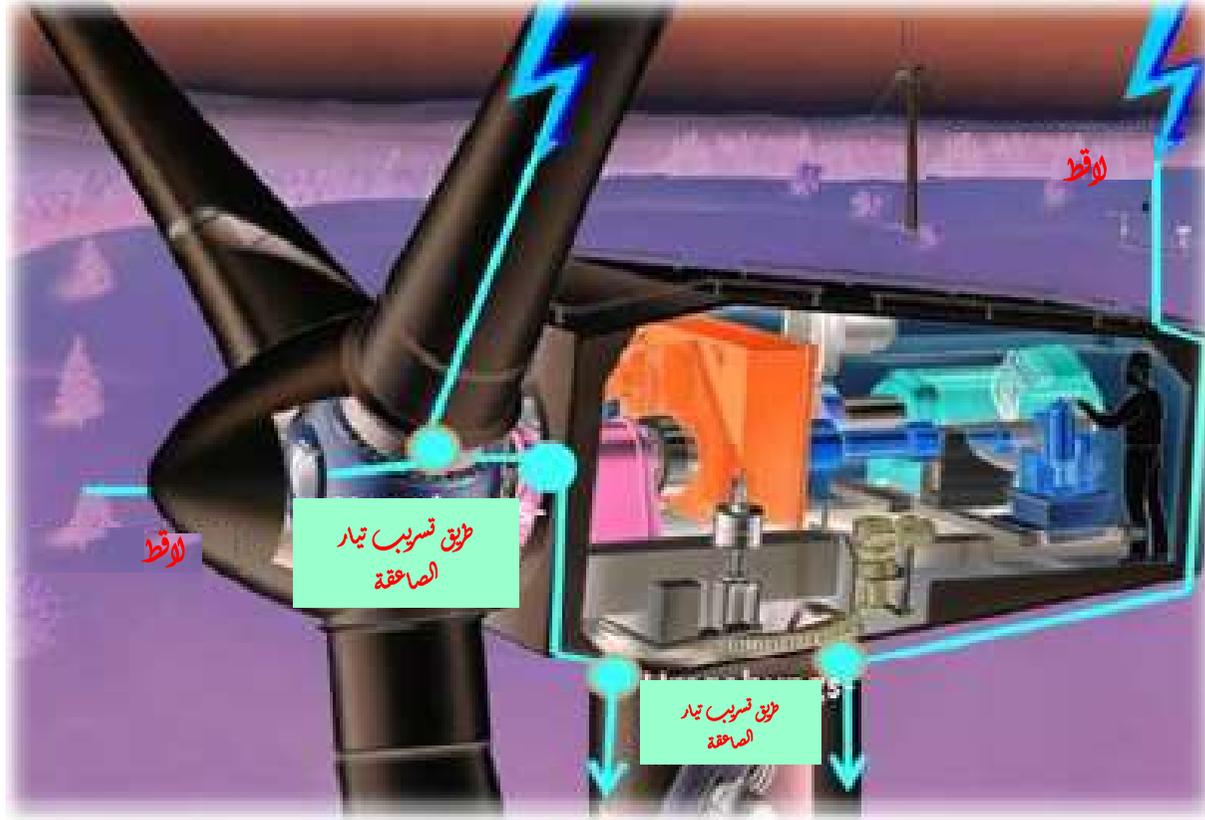
سيحدث في الناقل بين اللوط والسرعة هبوط جهد كبير بسبب
تخريضية الناقل:

$$\begin{aligned}\Delta u &= L \cdot \frac{di}{dt} \\ &= 0.1 \left[\frac{V \cdot s}{A} \right] \times 200 \left[\frac{kA}{\mu s} \right] \\ &= 20 \left[\frac{kV}{m} \right]\end{aligned}$$

سيعرض هبوط الجهد توترات طولانية وعرضانية في الاغلفة المعدنية لجميع
النواقل الاخرى الممدودة في الشفرة.

ويمكن تركيب الناقل المبسط على الشفرة (شكل **a**)، أو على حواف الشفرة (شكل **b**)، وتكون اللواقط عبارة عن صفائح نحاس $3 \times 30 \text{ mm}$ ، أو لواقط دائرية من النحاس بقطر 10 mm (شكل **c**).





لتفريغ تيار الصاعقة بالأرض دون المرور بمنطقة السرة يربط الناقل الممدود في الشفرات ببرج العنفة إذا كان البرج معدنياً
وبنواقل التأريض ضمن البرج (عبارة عن نواقل من الحديد المغلفين بقطر **10 mm** تمدد ضمن البرج) إذا كان
البرج بيتونياً.

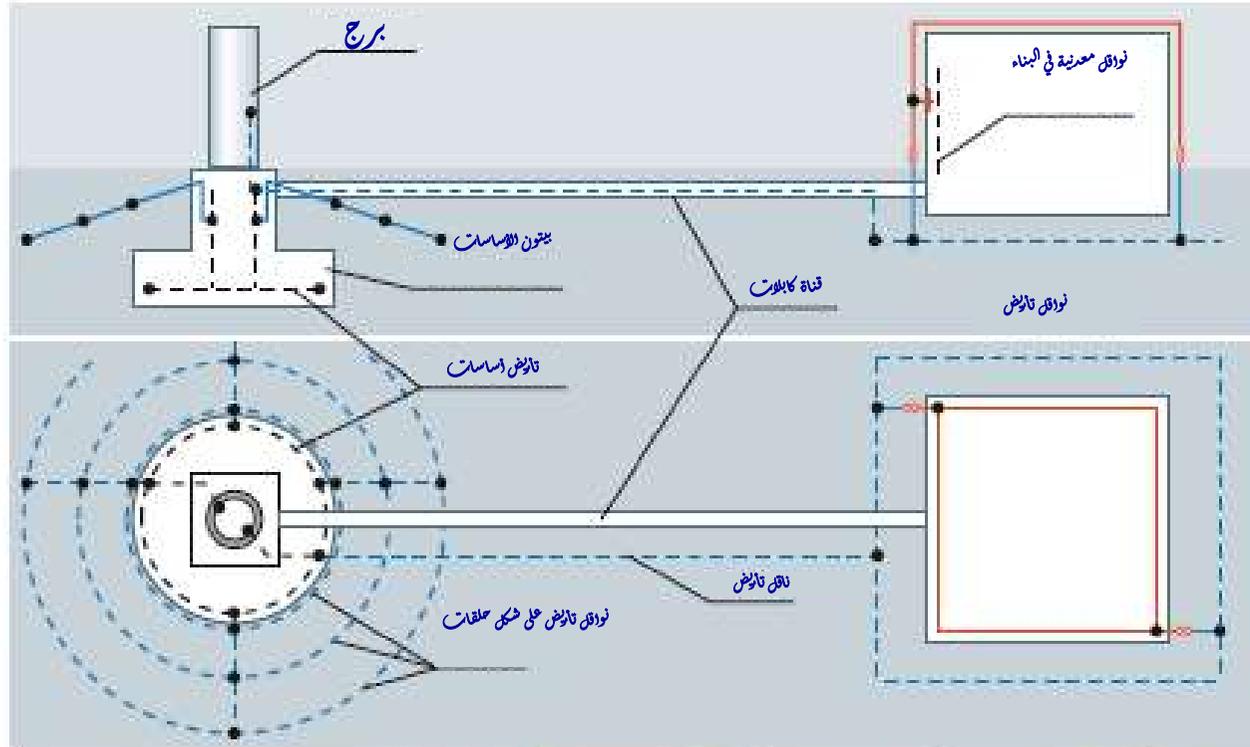
كذلك يمكن ان تصيب الصاعقة في الجندول أو منطقة السرة، لذلك يجب أن يصمم الجندول على شكل صندوق معدني مغلق ليكون جزءاً من نظام الحماية. في حال كان جسم العنفة من معدن غير ناقل يجب تصفح الجسم بمعدن أو وضع لواقط في هذه المنطقة. أما الانفراغات البرقية التي تصيب جسم برج العنفة فيمكن اعتبار جسم البرج المعدني كلاقط، في الأبراج البيتونية يجب تمديد حلقات معدنية دائرية تحيط بجسم البرج. المسافة بين هذه الحلقات أقل من قطر كرة الصاعقة (**20 m**). تربط هذه الحلقات مع النوازل إلى نظام التأريض للعنفة. عند تركيب لواقط على المباني والتجهيزات الملحقة بالعنفات الريحية يجب الأخذ بالحسبان تعرض هذه اللواقط لقوى انحناء كبيرة نتيجة الرياح، لذلك يجب تثبيتها بشكل جيد.

2-1-2 النوازل:

يستخدم جسم البرج المعدني كنوازل تربط بين اللواقط وآبار التأريض، في العنقعات ذات الأبراج البيتونية يمكن تمديد نوازل معدنية تحقق المتطلبات الواردة في **IEC 62305-3** ضمن بيتون البرج تستخدم كنوازل.

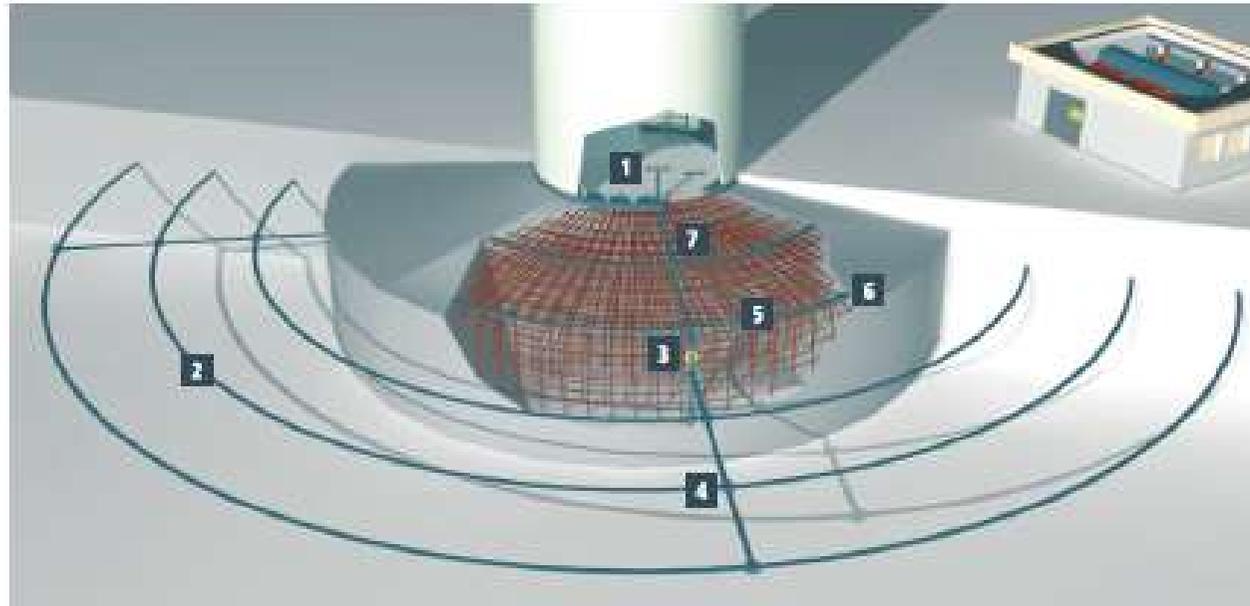
3-1-2 التأريض:

الغاية من التأريض تشتيت تيار الصاعقة بالأرض دون حدوث اجهادات وديناميكية وحرارية خطيرة على تجهيزات العنفة والحماية من توتر الخطوة وتوتر التماس للأشخاص المتواجدين بالقرب من برج العنفة. ويتم تأريض العنفة وفق النموذج (B) الواردة في **IEC 62305-3**، حيث يربط حديد التسليح لقاعدة البرج مع نوازل تأريض مبسطة (**30 mm × 3.5 mm**) أو نوازل دائرية بقطر **10 mm** ممدودة على حلقات مربوطة مع بعضها البعض.



- 1- حلقة تساوي الكون، لتخلص من توتر الخطوة وتوتر التماس، العنفة تستخدم لربط تايريز عدة
 - 2- نواقل تايريز غير قابلة للصدأ
 - 3- نقطة تايريز ظاهرة في قاعدة العنفة مع تايريز الأينية الملحقة، عنفات مع بعض، أو ربط تايريز العنفة مع تايريز الأينية
 - 4- وصلات تصالب،
 - 5- نواقل مبسطة 30
 - 6- مثبتات،
- mm×3.5 mm**

تايريز عنفة رحية.



تغطي نواقل التايريز بطبقة من البيتون لا تقل سماكتها عن **5 cm**، في الأبنية الملحقة بالمحطة الريحية يمكن استخدام التايريز وفق النموذج **A (IEC 62305-3)** الذي يتكون من قطب تايريز لكل نازل أو تايريز من النموذج **B** حسب قيمة المقاومة النوعية للتربة بالقرب من هذه المباني.

2-2 نظام الحماية الداخلي

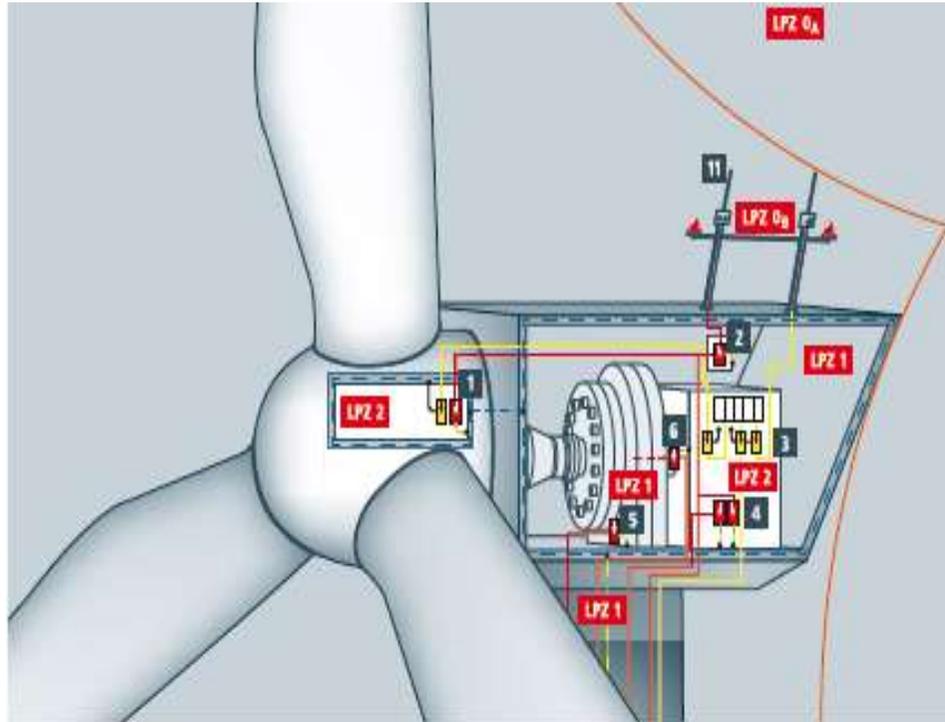
(حماية نظام التشغيل للعنفة من التوترات)

الزائدة):

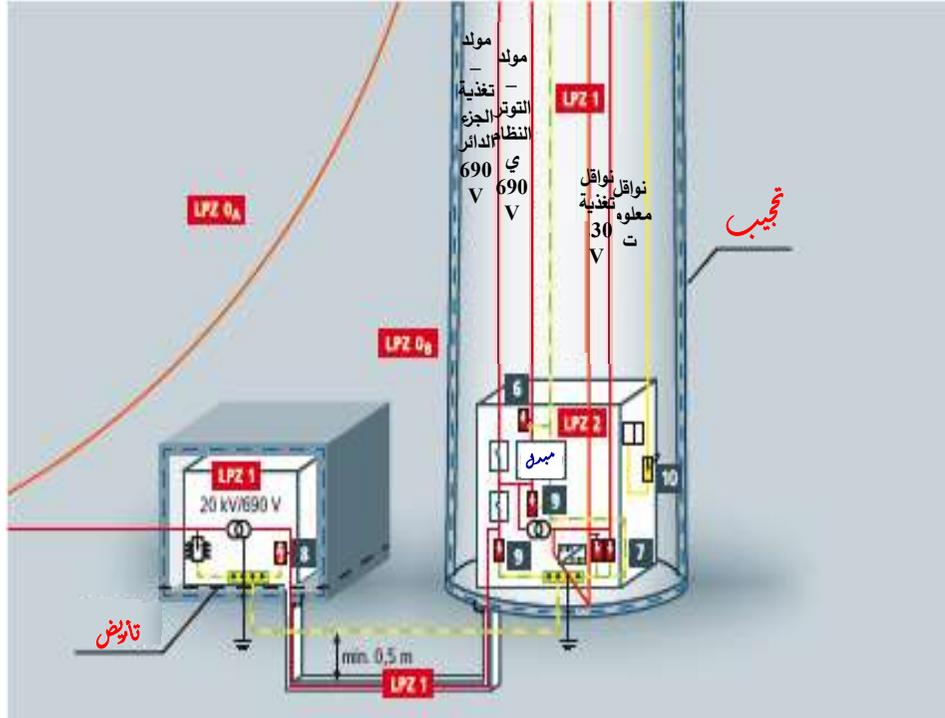
- ❖ ويشمل الاجراءات التالية:
- ❖ تمديد نواقل تساوي الكمون.
- ❖ التحجيب ومسافات الأمان.
- ❖ تمديد النواقل ضمن المزرعة الريحية بشكل صحيح.
- ❖ تركيب مفرغات التوتر والتيار المناسبة على حدود مناطق الحماية للتخلص من التوترات الزائدة والتيارات التي تسري في النواقل.

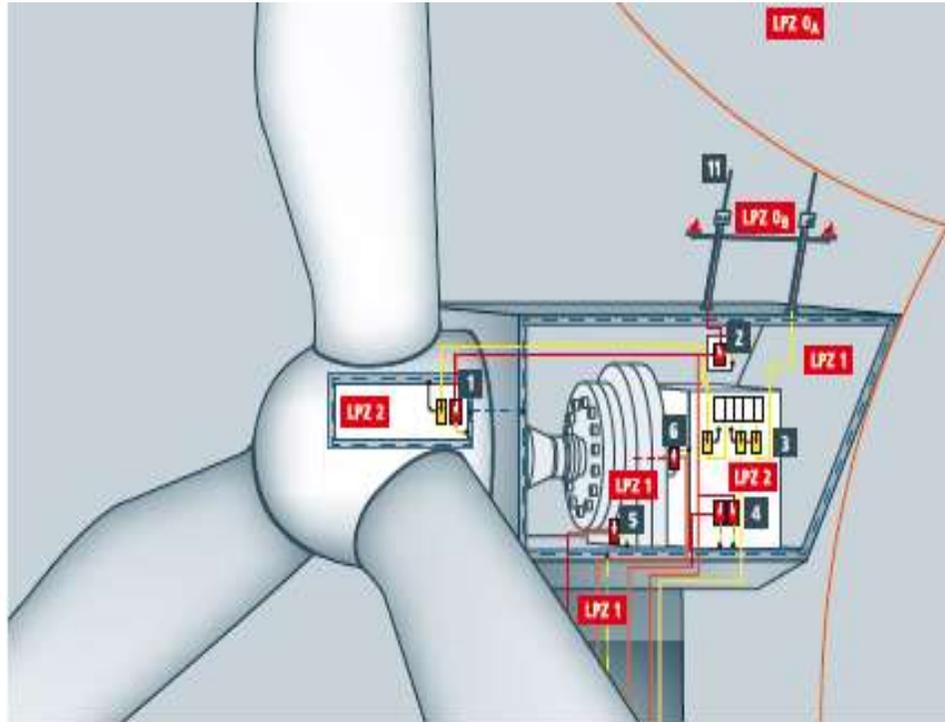
1-2-2 مناطق الحماية للعنفات الريحية:

لتنفيذ نظام حماية داخلي فعال، ولحماية الأجزاء الحساسة الموجودة في علبة السرعة يجب تقسيم مجال الحماية للعنفة الريحية إلى عدة مناطق حماية حسب خواص الحقل الكهرومغناطيسي المرافق لقناة البرق.

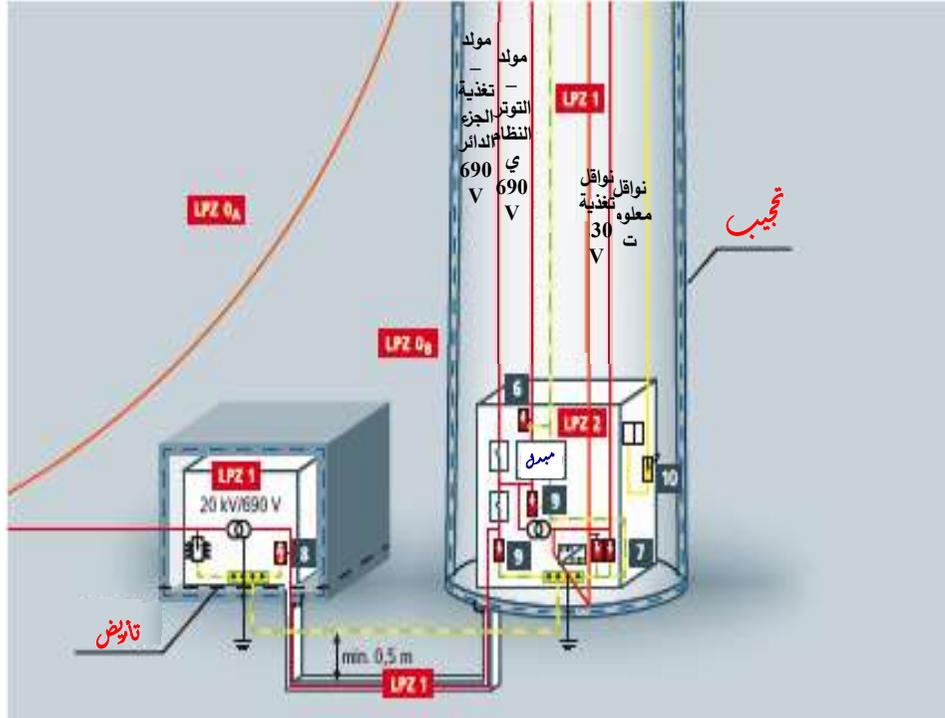


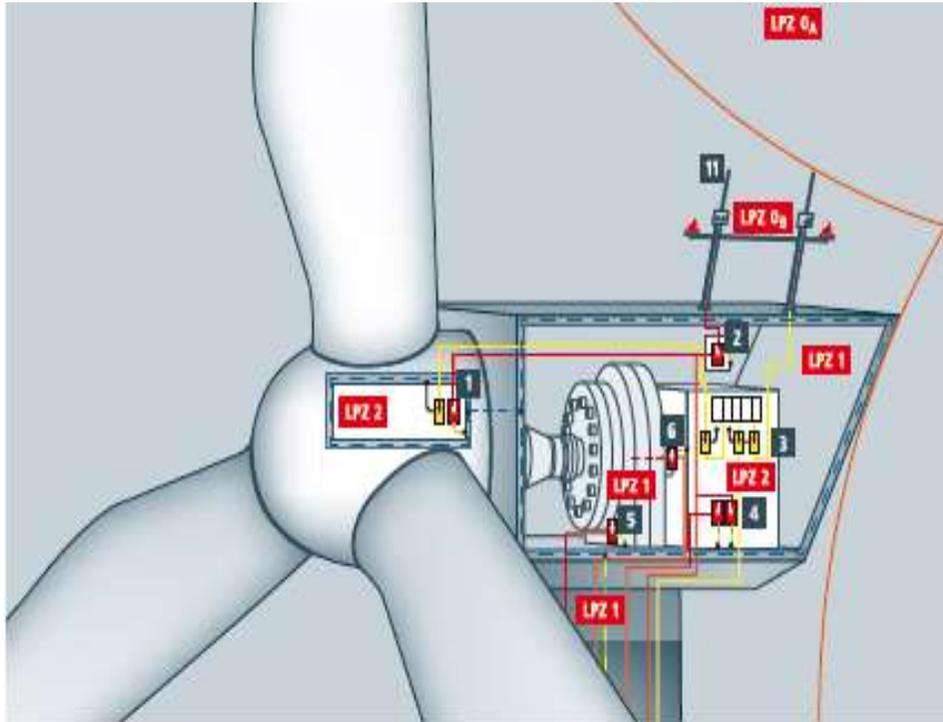
في منطقة الحماية O_A تصيب الصاعقة بشكل مباشر، وبالتالي يسري جزء من تيار الصاعقة في النواقل الواردة من هذه المنطقة إلى مناطق الحماية الأخرى. في منطقة الحماية O_B لا تصيب الصاعقة بشكل مباشر (الإصابة تحدث في الشفرات أو جسم البرج)، ولكن شدة الحقل تبقى كما في المنطقة O_A بدون تخفيض في مناطق الحماية LPZ_1 و LPZ_2 لا تصيب الصاعقة بشكل مباشر، ولكن شدة الحقل الكهروطيسي تقل بشكل كبير جداً بسبب نواقل التوصيل. وكلما زاد رقم منطقة الحماية كلما زاد تخفيض شدة الحقل الكهروطيسي.



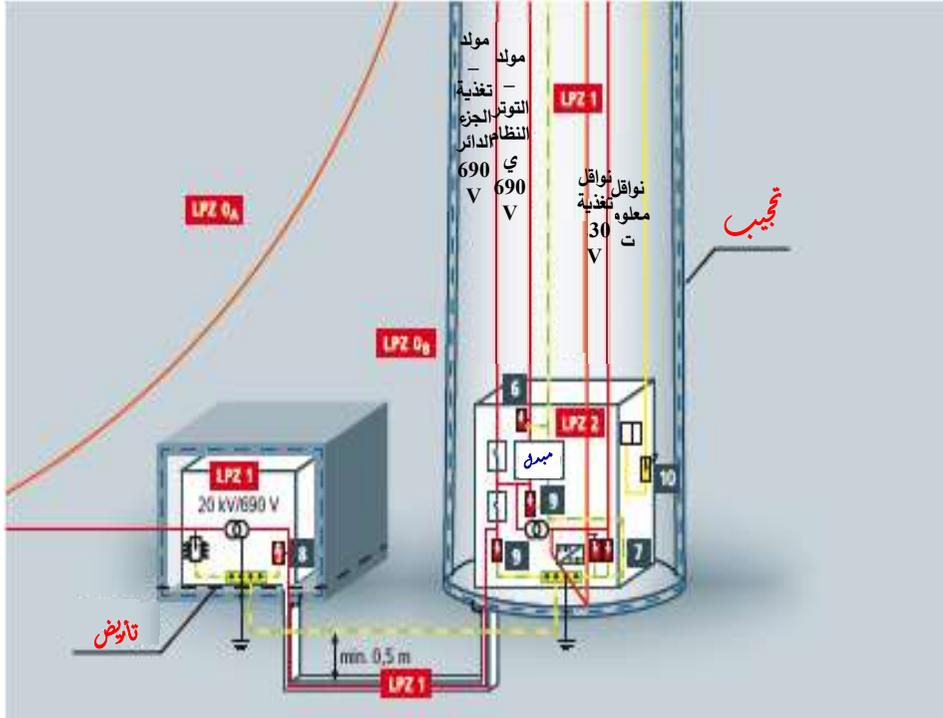


جميع النواقل الواردة من منطقة الحماية LPZ_0A إلى منطقة الحماية LPZ_1 يركب عليهما مفرغات تيار في نقطة الدخول بين المنطقتين. لهذه المفرغات القدرة على تخفيض قيمة جزء تيار الصاعقة الذي يسري فيها بدون إعطال، لذلك يجب اختيار هذه المفرغات على نبضة تيار من الشكل $10/350 \mu s$ للتأكد من سلامتها قبل تركيبها.





1- مفرغ توتر على نواقل الطاقة الواصلة للسرة، ومفرغ توتر على نواقل الإشارة بين السرة والجندول، 2- مفرغ توتر لحماية لمبات الإشارة المستخدمة لتنبيه الطائرات المروحية والشراعية، 3- مفرغ توتر على نواقل الإشارة المستخدمة لقياس حالة الطقس، 4- مفرغات توتر لنواقل الطاقة $230/400\text{ V}$ الواصلة إلى صندوق القيادة في الجندول، 5- مفرغ توتر لحماية جهة الثابت، 6- مفرغات توتر لحماية جهة الدائر، 7- مفرغات توتر على نواقل الطاقة الواصلة لصندوق القيادة أسفل البرج $230/400\text{ [V]}$ ، 8- مفرغ تيار على نقطة الربط الرئيسية على التوتر $400/690\text{ V}$ ، 9- مفرغات توتر لحماية المبدل، 10- مفرغ توتر لحماية نواقل الإشارة في صندوق القيادة أسفل البرج، 11- نواقل لحماية لمبات الإشارة من الإصابة المباشرة.



تحديد مناطق الحماية للعنفة الرجحية، وتركيب مفرغات الحماية.

عند عبور كابلات الطاقة من منطقة الحماية $LPZO_B$ إلى LPZ_1 و أعلى يجب تركيب مفرغات توتر ($SPDType2$)، حيث تختبر هذه المفرغات على نبضة تيار من الشكل $8/20 \mu s$.

جميع نواقل القيادة و التحكم الواردة من منطقة الحماية $LPZO_B$ إلى منطقة الحماية LPZ_1 ومن LPZ_1 إلى LPZ_2 يركب عليها مفرغات توتر للتخلص من التوترات المتحصنة فيهما نتيجة الحقول الكهروستاتيكية المرافقة لقناة البرق أو نتيجة التوترات الزائدة الناتجة عن عمليات الفصل والوصل في الشبكة وجميع هذه المفرغات يجب أن تختبر قبل تركيبها على نبضة تيار من الشكل $(8/20 \mu s)$. لذلك لاحظنا مما سبق أن المفرغات المركبة على النواقل الممتدة في العنفة هي مفرغات توتر بنماذج مختلفة، ومفرغ تيار يركب فقط في نقطة الربط الأساسية بين التوتر $400 V$ و $690 V$ للتخلص من جزء تيار الصاعقة الذي يسري في الشبكة الهوائية. بالإضافة إلى تركيب المفرغات يجب أن تربط الأغلفة المعدنية لهذه النواقل مع نواقل تساوي الكون.

وتمتد الكابلات المستخدمة في العنفة داخل البرج، كما في الشكل



في منطقة الحماية **LPz1** (داخل البرج) تكون شدة الحقل قليلة بسبب التحيب، ويجب أن تكون جميع الكابلات من النوع المحجب، كما يجب ربط الغلاف المعدني لها من الجهتين مع وصلة تساوي الكمون، أما الكابلات المستخدمة بين العنفة ومبنى القيادة و التحكم فتتمدو ضمن ناقل مغلق.

2-2-2 تحديد مستوى الحماية لمفرغات التوتر:

عند تحديد مستوى توتر الحماية لمفرغات التوتر المستخدمة في حماية العنفات الريحية يجب تحديد قيمة توتر التشويش للتجهيزات المراد حمايتها، ويحدد توتر التشويش لنواقل الطاقة و التجهيزات التي تغذيها وفق **IEC61000-4-5** و **IEC60664-1**، أما توتر التشويش لنواقل المعلومات فتحدد وفق **IEC61000-4-5**، أما قيمة توتر التشويش لبقية النواقل و التجهيزات فتحدد من المعلومات التي يقدمها المصنع، ويجب التأكيد على المصنع لتقديم هذه المعلومات.

3-2-2 حماية تجهيزات الطاقة:

في العنقات الرئيسية الكبيرة يمكن وضع المحولة في أماكن مختلفة (أسفل برج العنقة، أعلى برج العنقة، بالقرب من مجموعة التوصيل... إلخ)، وتغذي المحولات الموضوعة في أعلى العنقة عدة أجزاء بالطاقة الكهربائية مثل لوحة القيادة في أسفل البرج، نظام التحكم بالشفرة الموجود في السرة، لوحة التحكم بالجندول... إلخ.

تحدد المواصفة القياسية العالمية **IEC 60364-44** قيمة التوتر البقي المسموح للتجهيزات الكهربائية المستخدمة في العنقة الرئيسية، وبالتالي توتر الاختيار للمفرغات المستخدمة في حماية التجهيزات ذات التوتر **400/690 V** يجب أن يكون أقل من **2.5 kV**، وتوتر الاختيار للمفرغات المستخدمة في حماية التجهيزات **230/400 V** يجب أن يكون أقل من **1.5 kV**. أما لمبات الإشارة المستخدمة في تنبيه الطيران والمركبة في أعلى العنقة (منطقة الحماية O_B) فتتمدد الكابلات بين هذه المنطقة ومنطقة الحماية LPZ_1 أو LPZ_2 ، لذلك نستخدم مفرغ توتر من النوع الذي يركب على نواقل المعلومات المتفرقة من التوترات الزائدة المتعرضة في هذه الكابلات.

4-2-2 حماية مولد الاستطاعة:

يتم حماية ملفات الدائر لمولد الاستطاعة ونواقل الطاقة للمبدلة بواسطة مفرغ توتر ثلاثي (فارستور) توتر الانحيار له أقل من $1000 V$ بالإضافة الى مفرغ آخر عبارة عن ثغرة حماية توتر الفصل المتناوب لها $2.2 kV$ لحماية المفرغ الثلاثي (الفارستور) من اضطرابات التوتر، أما من جهة الثابت للمولد فتحمي بواسطة فارستور توتر الانحيار له $690 V$.

4-2-2 حماية تجهيزات المعلومات:

يتم حماية التجهيزات وفق **IEC 61643-21** وفق مناطق الحماية من الصواعق، وغالباً تستخدم كابلات معلومات من ألياف زجاجية (محببة) (الكابلات المستخدمة لدراسة حالة الطقس، الكابلات بين الجندول ونظام التحكم بالشفرات المارة بالسرة، كابلات التحكم بالشفرات... إلخ)، وهذا النوع من الكابلات لا يحتاج الى مفرغات توتر حيث لا يمكن للحقول الكهرطيسية المرافقة لقناة البرق أن تؤثر على مثل هذه الكابلات. ويجب ربط غلاف التوجيه للكابلات الزجاجية مع وصلات تساوي الكمون.

ملاحظة هامة:

يتم اختبار جميع المفرجات المستخدمة في الحماية من التوترات الزائدة للتجهيزات في العنفة الرجحية وفق المواصفة **IEC 61400-24** والتي تحدد نوعين أساسيين من الاختبارات للتأكد من جودة المفرجات المستخدمة:

الاختبار الأول: تطبيق تيارات (برقية) على نواقل التحكم المطبق عليها توتر العمل، وبالتالي تبين المفرجات المستخدمة لحماية هذه النواقل قدرتها على تحمل جزء من تيار الصاعقة.

الاختبار الثاني: يوصف تأثير الحقول الكهرومغناطيسية (شعاعها بالميدان الكهرومغناطيسي) على التجهيزات المختبرة).

الخلاصة

تسبب الانفراغات البرقية التي تصيب العنفات الريحية مشاكل فنية كبيرة في عملها، ونتيجة الاستثمارات الكبيرة التي تنفق عند تركيب العنفات الريحية وكلفة وصعوبة صيانتها عند تعرضها للأضرار نتيجة الانفراغات البرقية، بالإضافة إلى قيمة الطاقة المفقودة نتيجة خروج العنفات من الخدمة أثناء العطل فإنه من الضروري جداً حمايتها من الصواعق بموثوقية عالية.

ولا يمكن الاعتماد في هذه العنفات على معدن الشفرات لالتقاط شحنة الصاعقة، بل يجب تركيب نظام حماية خارجي بحيث نتجنب مرور تيار الصاعقة في التجهيزات الحساسة الموجودة في السرة، بالإضافة إلى تركيب مفرغات تيار ومفرغات توتر (حماية داخلية) للحد من أثر الحقول الكهروستاتيكية المرافقة لقناة البرق، وهذا يتطلب يد عاملة خبيرة غير متوفرة حالياً للأسف في وطننا العربي، مما يتطلب منا كمهندسين وضع برامج تدريب وتأهيل للفنيين.



جامعة تشرين
كلية الهندسة الميكانيكية والكهربائية

2

حماية محطات الطاقة الشمسية من الانفراغات البرقية

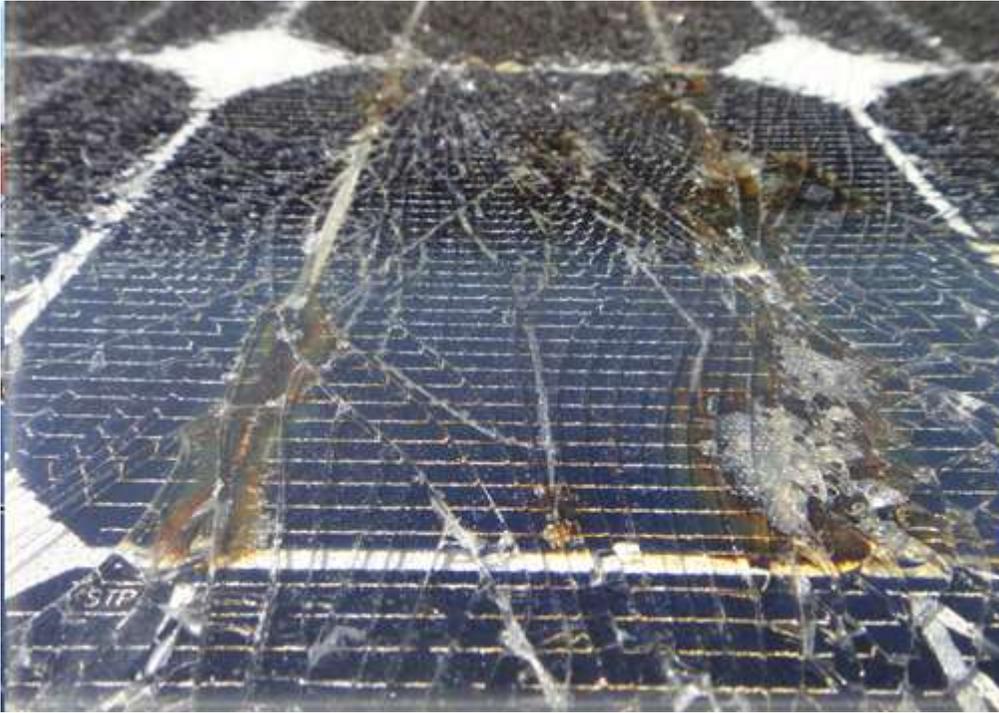
مقدمة

بينت الدراسات المرجعية زيادة كثافة العواصف البرقية بالقرب من محطات الطاقة الشمسية نتيجة سقوط اشعة الشمس على كتلة من الهواء الرطب، مما يؤدي إلى تسخينها وصعودها للأعلى وتأيينها في طبقات الجو العليا، وبالتالي زيادة عدد عوامل الشحن في الغيمة الضرورية لبدء الإنفراج.

وكما هو الحال في المحطات الريحية، فإن الطاقة المنتجة من الخلايا الشمسية قليلة جداً في الوطن العربي (تم إنتاج **5740** مليار كيلوات ساعي عام **2015**) في حين أن كمية الطاقة المنتجة في ألمانيا مثلاً، بلغت **79206** مليار كيلوات ساعي.

تحدث الأضرار في المحطات الكهروضوئية نتيجة الانفراغات البرقية:

❖ بسبب الإصابة المباشرة، والتي تسبب تكسير الألواح أو احتراقها.



تحدث الأضرار في المحطات الكهروضوئية نتيجة الانفراغات البرقية:

❖ بسبب التوترات الزائدة الناتجة عن الحقول الكهروستاتيكية المرافقة لقناة البرق، حيث تُعرض توترات زائدة في الحلقات التي تشكلها النواقل المعدنية المختلفة في المحطة (ترابط تحريضي)، أو تُعرض توترات زائدة في النواقل (ترابط سعوي).

لذلك يجب ان يشمل نظام الحماية من الصواعق لهذه المحطات نظام حماية خارجي (التقاط شحنة الصاعقة وتفريغها بالأرض)، ونظام حماية داخلي (تركيب مفرغات توتر وتيار، وتمديد النواقل بشكل صحيح)، بالإضافة إلى إجراءات تساوي الكمون.

عند إقامة نظام حماية من الصواعق للخلايا الشمسية يجب التفريق بين كيفية إقامة نظام حماية للمحطات الشمسية ذات المساحات الكبيرة، ونظام الحماية للخلايا الشمسية المركبة على المباني الخاصة أو العامة.

حماية محطات الطاقة الشمسية ذات المساحة الكبيرة

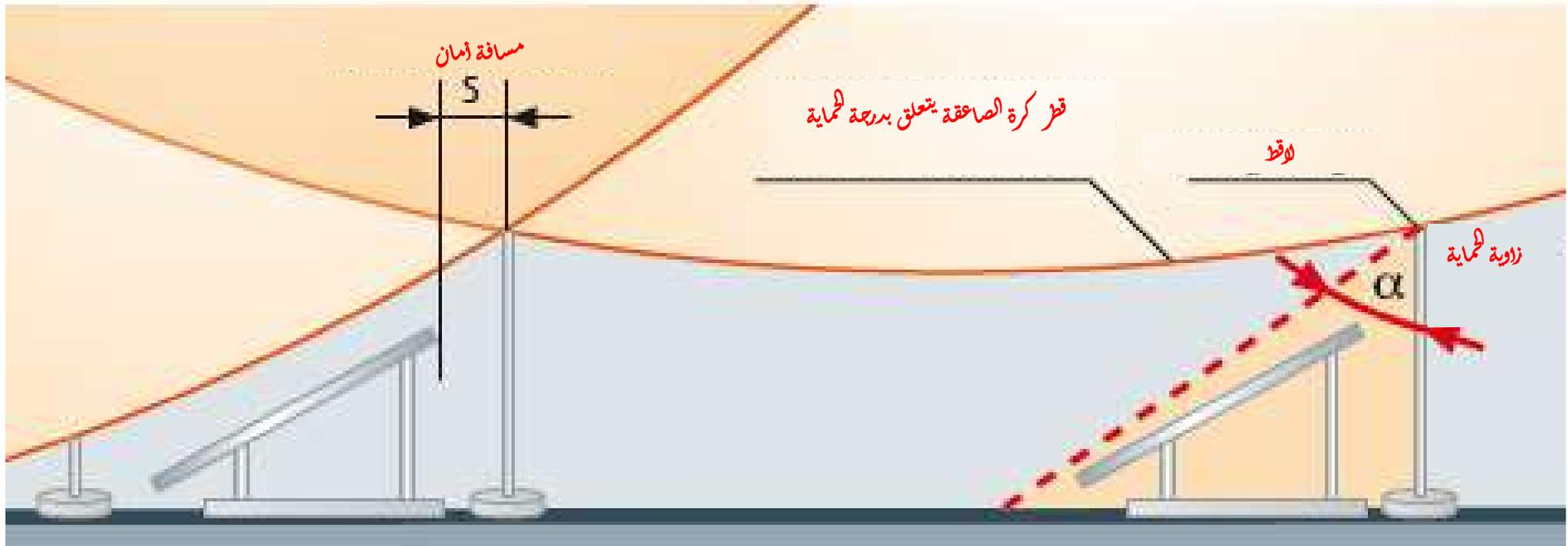
تحدد المواصفة القياسية **IEC62305-3** لعام **2011** و **VDE0185** الشمسية ذات
305-3-5 لعام **2014** درجة حماية من الدرجة الثالثة لمحطات الطاقة الشمسية ذات
الاستطاعة التي تزيد عن **10 MW**، وبالتالي القيم المميزة للصاعقة عند تصميم نظام الحماية تكون
كالتالي:

قطر كرة الصاعقة [m]	I_{max} [kA]	I_{min} [kA]	di/dt [kA/ μ s]
45	100	10.1	100

ولا تلعب الصواعق الصاعدة (بين الأرض والغيمة) أي دور في هذه المحطات.

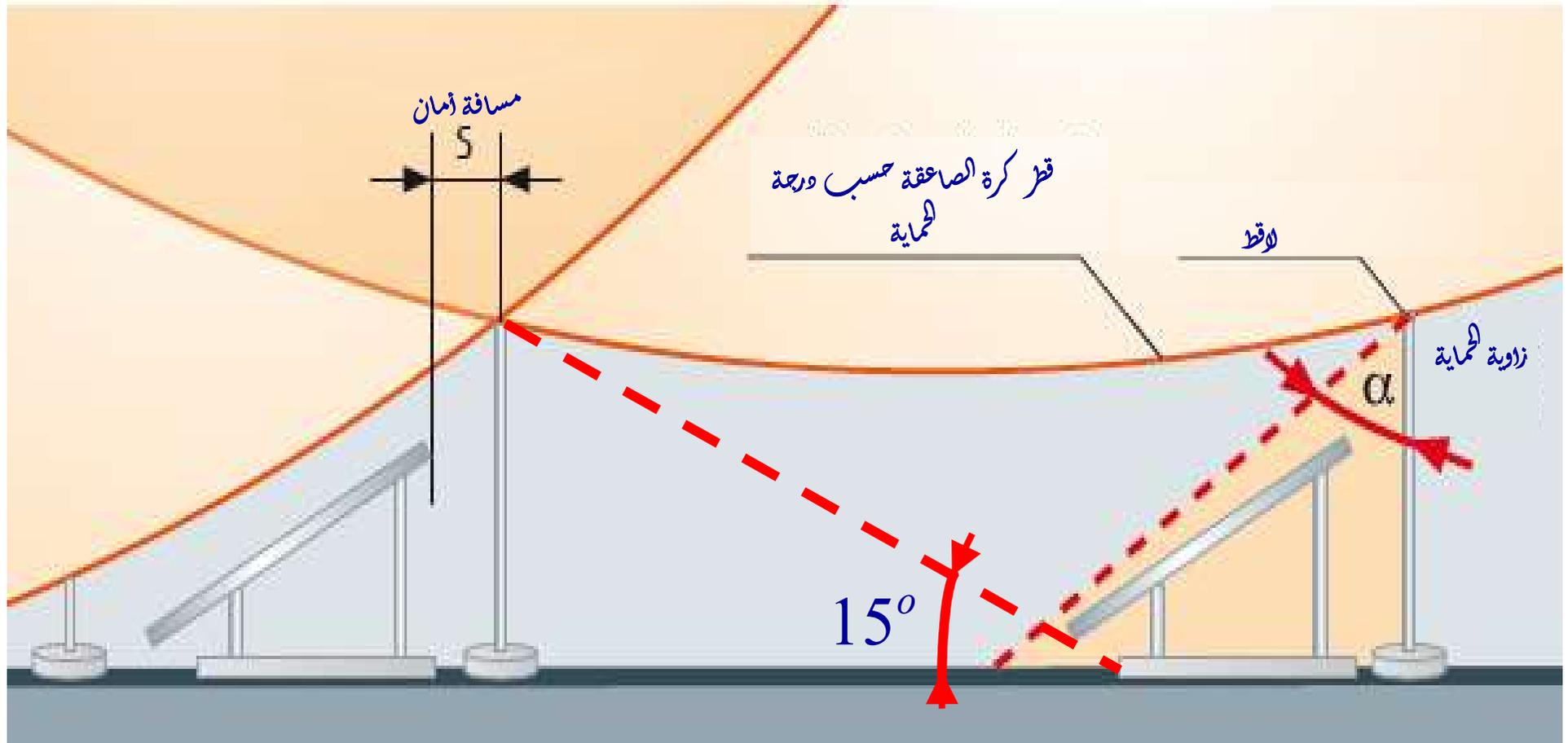
1. اللواقط:

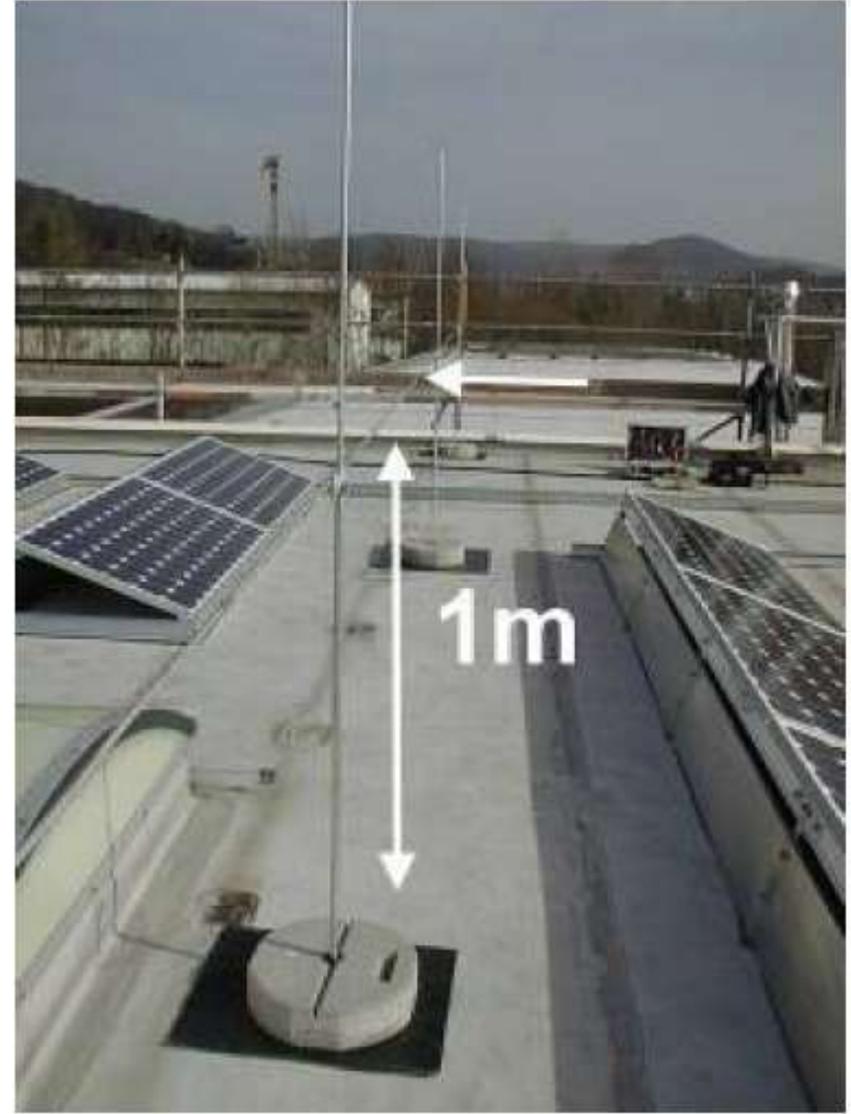
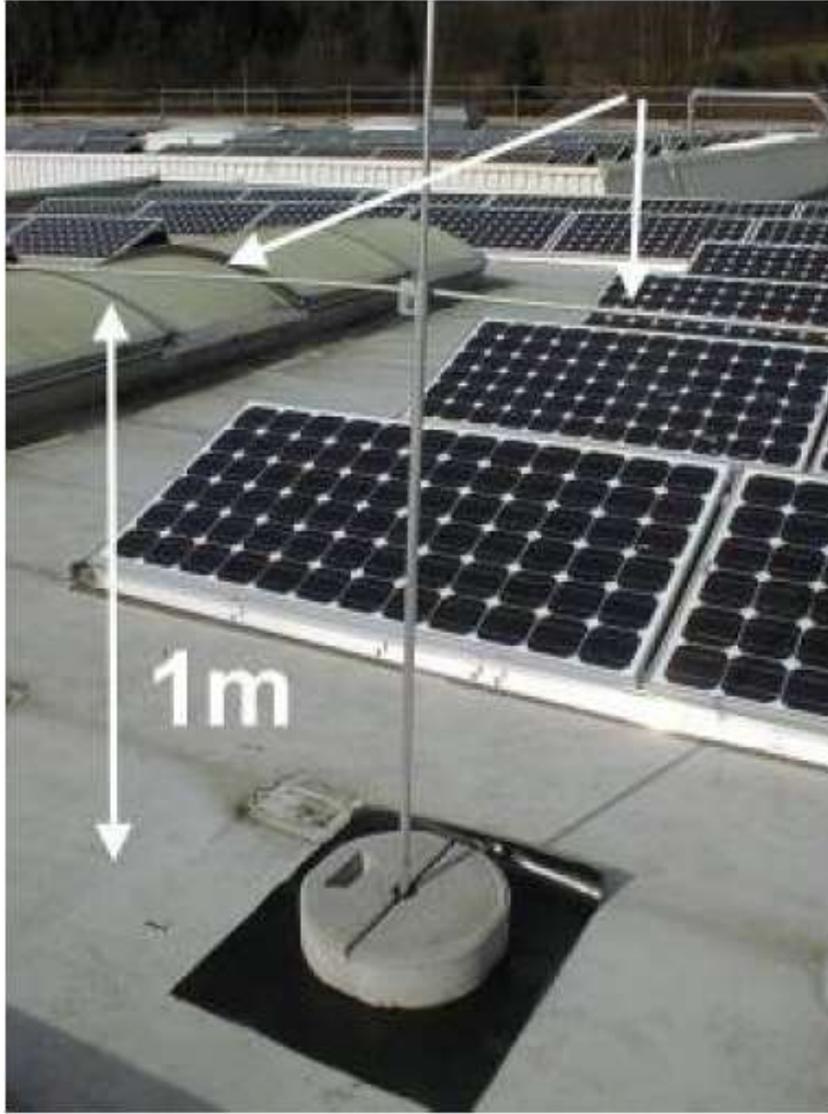
لحماية المحطات الشمسية من خطر الإصابة المباشرة يتم تركيب لواقط مفرومة يحدو ارتفاعها وتوزعها بحيث تقع كامل تجهيزات المحطة ضمن مجال الحماية لها. ويمكن التأكد من ذلك باستخدام نظرية الكرة المتدرجة، كما في الشكل التالي.



تحديد فعالية اللواقط باستخدام نظرية الكرة المتدرجة وزاوية الحماية.

ويتم تركيب اللواقظ بحيث لا تعكس ظل على الخلايا الشمسية. ويجب كذلك المحافظة على مسافة الأمان **S** بين هذه اللواقظ والخلايا لمنع حدوث انفراغات جانبية عند سريان تيار الصاعقة باللواقظ، كما يجب أن يحقق نظام الحماية المركب على مباني المحطة متطلبات درجة الحماية الثالثة الواردة في **IEC62305-3**.





لواقط حماية عبارة عن نواقل أفقية مع المحافظة على مسافة الأمان المطلوبة



لثبيت اللواقط ميكانيكياً بشكل
جيد يمكن أن تربط مع قواعد
الألواح الشمسية، كما هو مبين في
الشكل.

لثبيت اللواقط مع قواعد الألواح الشمسية.

و تستخدم جميع الأعمدة العالية الموجودة في المحطة كلواقظ مثل الأعمدة المركب
عليها كاميرات مراقبة.

2. التآريض:

يبين الشكل كيفية تمديد نواقل التآريض في محطة شمسية.



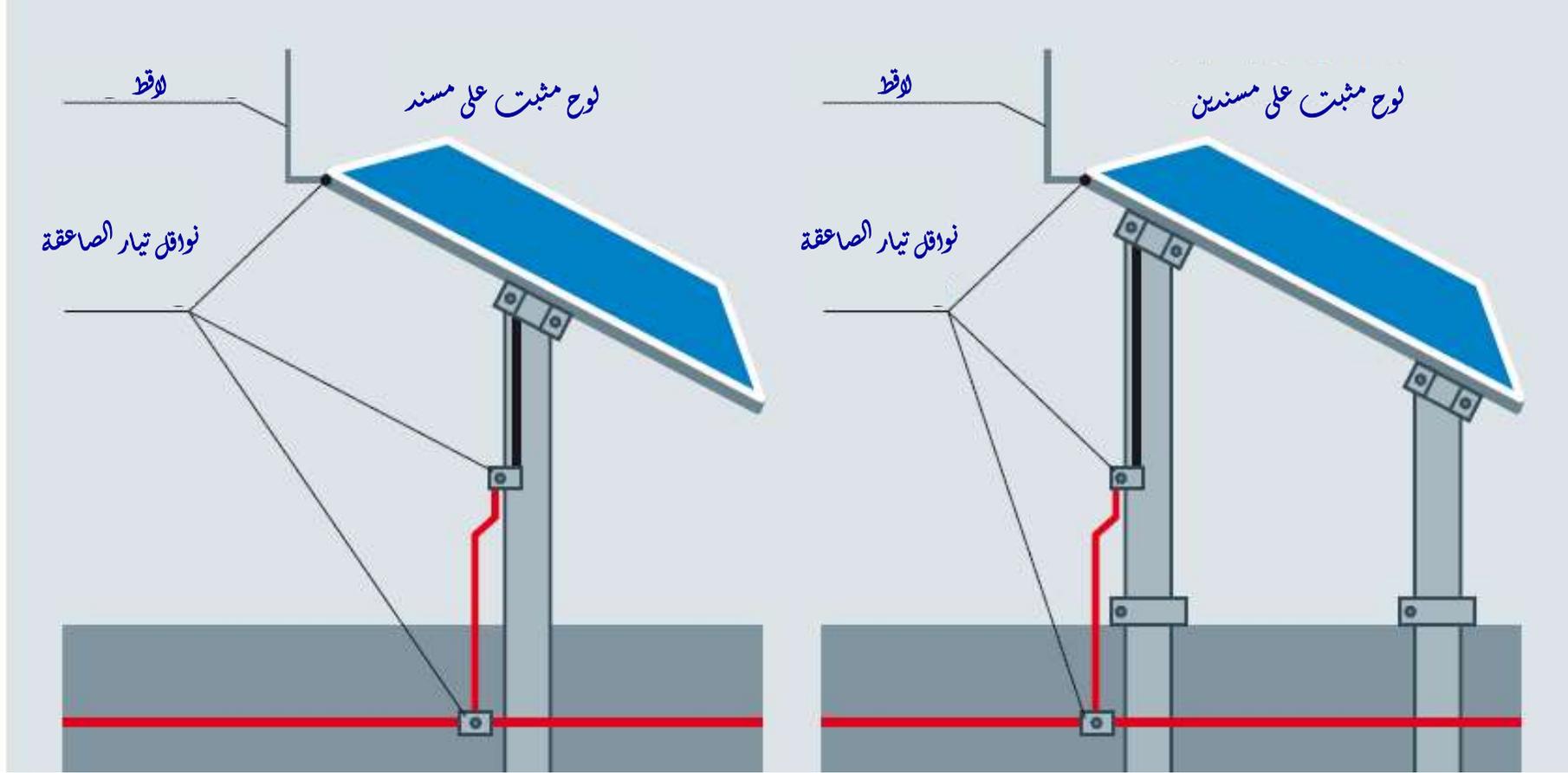
تكون هذه النواقل عبارة عن نواقل
وإنسية قطرها **10 mm**،
أو نواقل مبسطة **30**
3.5 mm x mm تشكل فيما
بينها حلقات **40**
20 m x 40 m أو **20 m x 20 m**. ويجب أن تحقق
النواقل المستخدمة في التآريض
المتطلبات الواردة في
IEC 62305-3

تمديد نواقل التآريض وفق **IEC 62305-3**

تطمر نواقل التأريض على عمق مناسب (حوالي **1m**) بحيث لا تستطيع الظروف الجوية الخارجية التأثير على قيمة المقاومة النوعية للتربة (انكماش التربة نتيجة الصقيع أو جفاف التربة نتيجة أشعة الشمس... الخ)، وقيمة مقاومة التأريض يجب أن تكون أقل من **10 Ω**.

يجب تمديد نواقل التأريض بالقرب من مجاري الكابلات الأرضية لتقليل مساحة الحلقات التي تشكلها النواقل المعدنية المختلفة في المحطة، وبالتالي تخفيض قيمة التوترات المتحصلة في هذه الحلقات.

عند تركيب اللواقط على الألواح مباشرة، يتم ربط تأريض الألواح مع بعضها البعض.



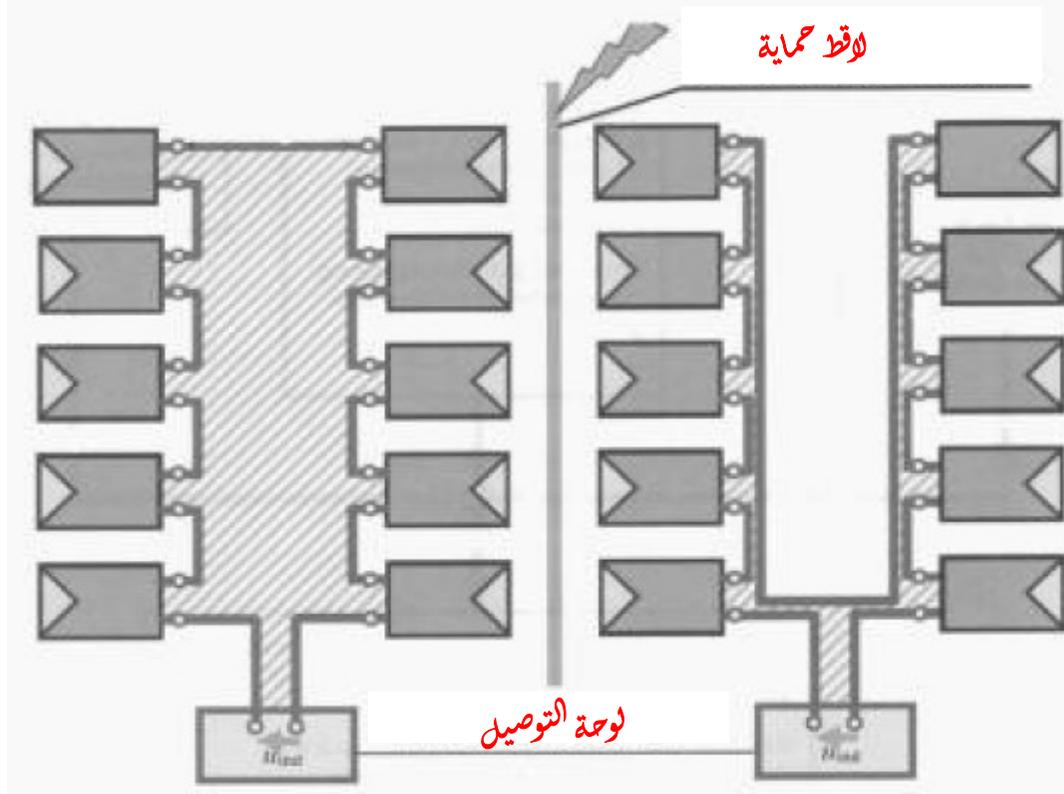
تأريض اللواقط المركبة على الألواح مباشرة.

نظام الحماية الداخلي:

أغلب الأضرار الناتجة عن التوترات الزائدة في محطات الطاقة الشمسية تحدث في المبدلات والبطاريات وأجهزة المراقبة و التحكم ونواقل المعلومات. كما تسبب هذه التوترات زيادة التقادم للديودات وأنصاف النواقل وتجهيزات الدخل والخرج لنظام المعلومات. وبينت الدراسات الإحصائية أن **56 %** من الأعطال التي تسببها الانفراغات البرقية على الخلايا الشمسية تحدث في المبدلات.

لحذر من الأضرار الناتجة عن الحقول الكهرومغناطيسية المرافقة لقناة البرق يجب
وضع التجهيزات الكهربائية والإلكترونية الموجودة في المحطة بعيداً عن مكان
الإصابة للصاعقة (اللوادق). كذلك يجب ربط جميع الأجزاء المعدنية
الموجودة في المحطة مع بعضها البعض بواسطة نواقل تساوي الكمونات

للتخلص من التوترات الزائدة المتعرضة في الحلقات التي تشكلها النواقل المختلفة مع بعضها البعض تمر جميع النواقل ضمن المحطة (نواقل تساوي الكمون، نواقل التأريض، نواقل الطاقة AC و DC، نواقل للمعلومات) بجانب بعضها البعض، بحيث تجنّب تشكيل حلقات كبيرة فيما بينها.



للتخفيض قيمة التوترات المتعرضة في الحلقات التي تشكلها النواقل المختلفة نتيجة الترابط الترخيضي نقوم بتصغير مساحة هذه الحلقات.

تمديد خاطئ
حلقة ذات مساحة كبيرة، وبالتالي تخريضية كبيرة

تمديد صحيح
حلقة ذات مساحة صغيرة، وبالتالي تخريضية صغيرة

و للتخلص من التوترات الزائدة الناتجة عن الترابط السعوي بين الصاعقة والنواقل المختلفة تمدد جميع النواقل ضمن تقنية معدنية مغلقة.



تمديد النواقل ضمن تقنية معدنية للتخلص من الترابط السعوي

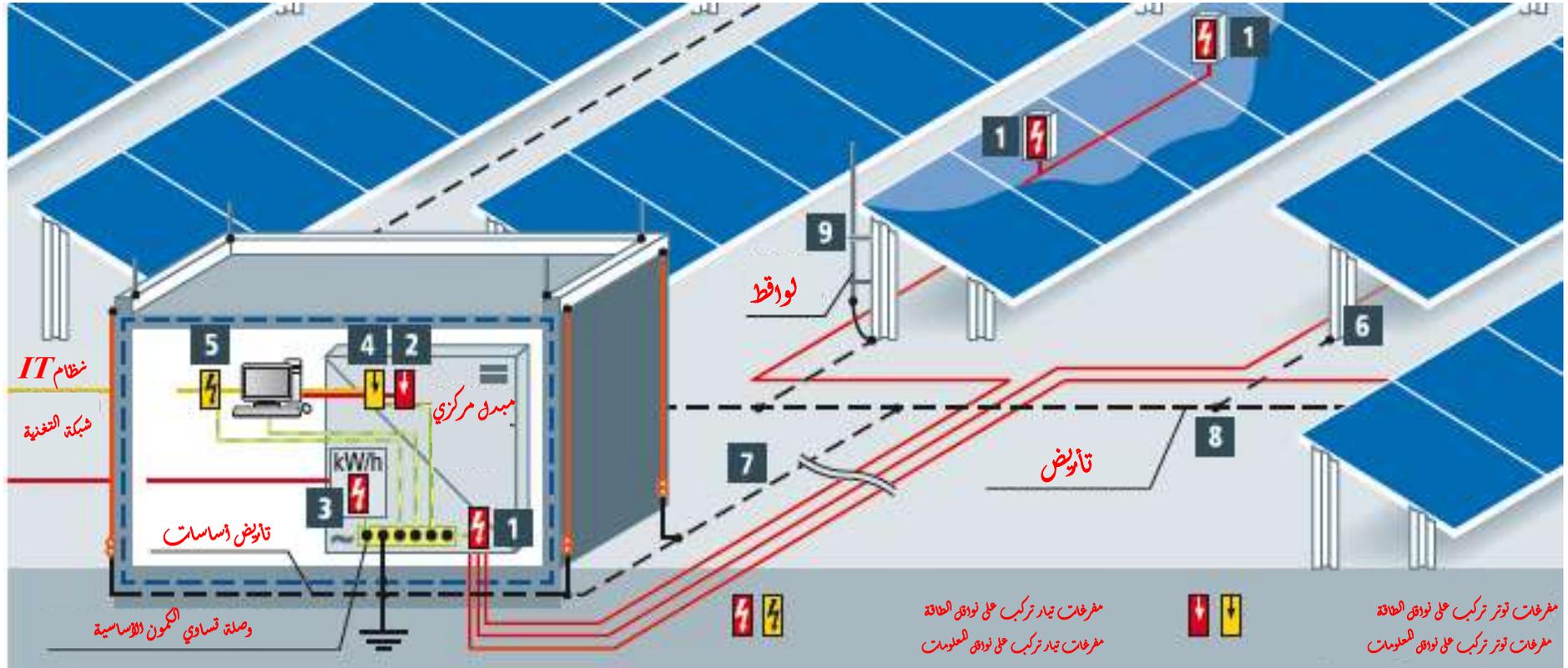
تركيب مفرغات توتر على النواقل الممدودة في المحطة.

نتيجة الإصابة المباشرة وغير المباشرة بصاعقة نُحَرِّضُ في نواقل الطاقة (**AC** و **DC**) ونواقل المعلومات، ... (لح) توترات زائدة، كذلك يمكن أن يسري في هذه النواقل جزء من تيار الصاعقة نتعلق قيمة هذا الجزء بعدة عوامل (نظام التأريض، المقاومة النوعية للترية، عدد الكابلات، عدد النواقل في الكابل...لح)، ومفرغات التيار المستخدمة للحماية يجب أن تكون قادرة على تفريغ هذا الجزء بدون مشاكل. غالباً ما تستخدم مفرغات تيار لها القدرة على تفريغ تيار **10 kA** من الشكل **10/350 μ**.

S

تختلف تجهيزات الحماية الداخلية (**المفرغات**) للمحطات في حالة وجود مبدل مركزي عنها في حال وجود مبدل لامركزي.

2. الحماية من التوترات الزائدة للمحطات ذات المبدل المركزي:

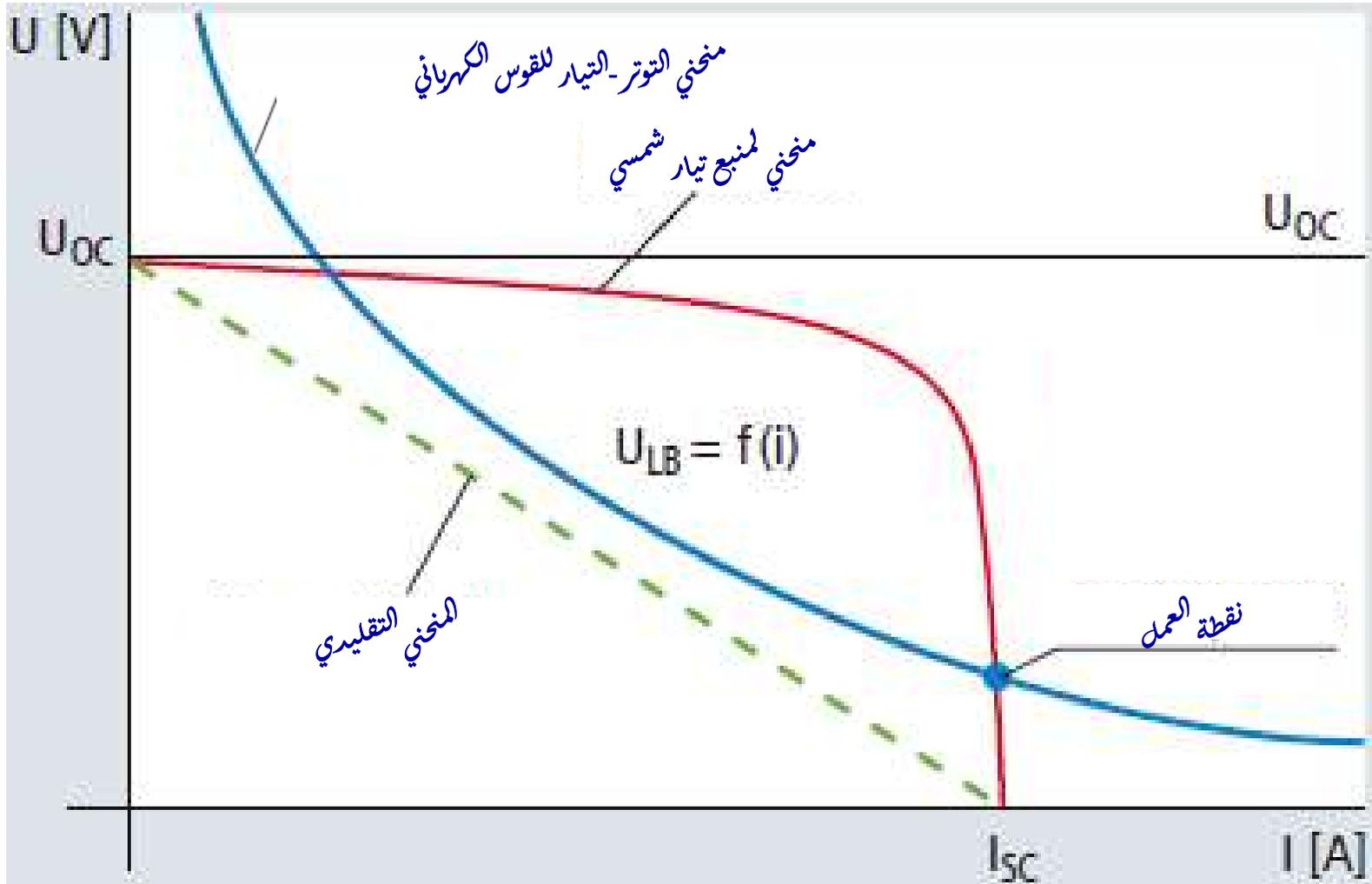


1- مفرغ تيار على دخل **DC** المبدل المركزي، 2- مفرغ توتر على نواقل تغذية المبدل بالتوتر المتناوب (يتعلق نوع المفرغ بنوع الشبكة **TT, TN-S, TN-C-S**)، 3- مفرغ تيار على خرج المبدل المركزي (خرج الاستطاعة) (توتر متناوب)، يتعلق نوع المفرغ بنوع الشبكة، 4- مفرغ توتر على نظام المعلومات (نواقل معلومات محجة ذات توترات عمل مختلفة حتى **180 V**)، 5- مفرغ تيار على نواقل شبكة المعلومات الرقمية، 6- نواقل تساوي الكون، 7- نواقل تأريض، 8- مثبتات، 9- لواقط.

نلاحظ من الشكل أن جميع الكابلات الممدودة في المحطة هي من جهة التوتر المستمر

3. تجهيزات الحماية لجهة التوتر المستمر في المحطة ذات المبدل المركزي:

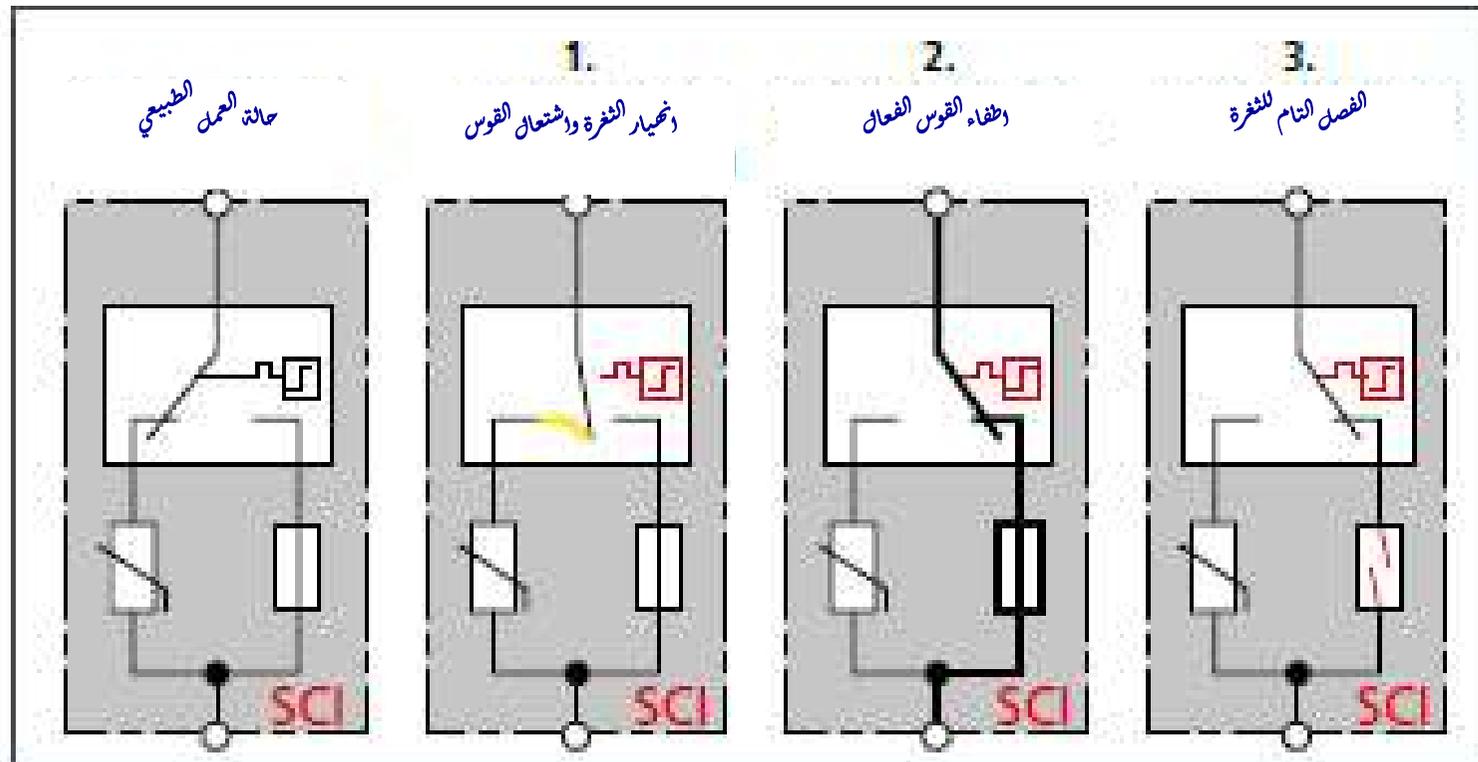
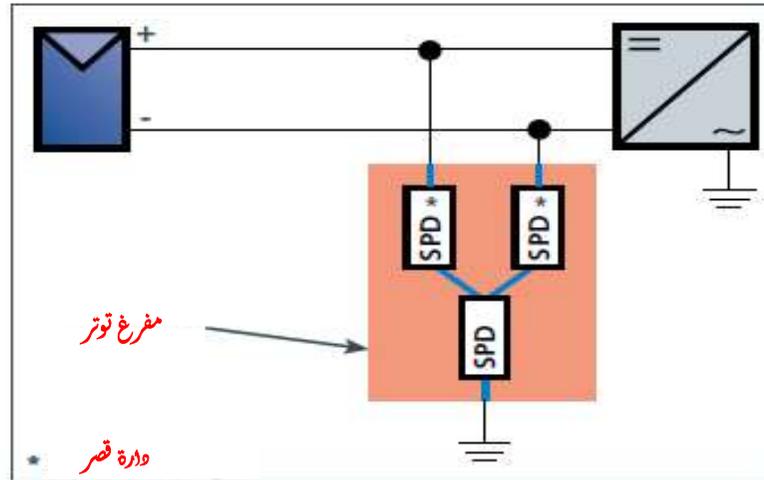
يختلف منحنى (التوتر-التيار) لمنبع تيار شمسي بشكل كبير عن منحنى التوتر-التيار التقليدي وعن منحنى التوتر-التيار للقوس الكهربائي.



منحنى التوتر-التيار لمنبع التوتر المستمر التقليدي و الشمسي وحالة القوس الكهربائي.

وهذا الاختلاف يؤثر بشكل كبير على قواطع وحميات التوتر المستمر في محطات الطاقة الشمسية بالإضافة إلى أثره الكبير على نوع مفرغات التوتر المستخدمة للحماية من التوترات الزائدة، إذ يجب أن تكون هذه المفرغات قادرة على تفريغ التيارات ذات النبضة الطويلة. ولا تتعلق قيمة نبضة التيار الذي يسري في نواقل التوتر **DC** بعده النواقل في الكابلات فقط، وإنما بممانعة المفرغات التي تتعلق بدورها بمستوى الحماية للمفرغ. وعند اختيار مفرغات التيار يجب الأخذ بالحسبان نبضة الشحنة بالإضافة إلى نبضة التيار. لذلك عند اختيار مفرغات التيار هذه يجب اختبار هذه المفرغات على نبضة تيار من الشكل **8/20 μs** للتأكد من قدرة المفرغ على تمرير تيار الصاعقة بالإضافة إلى اختبار هذه المفرغات على نبضة تيار من الشكل **10/350 μs** للتأكد من عدم وجود أضرار نتيجة الشحنة.

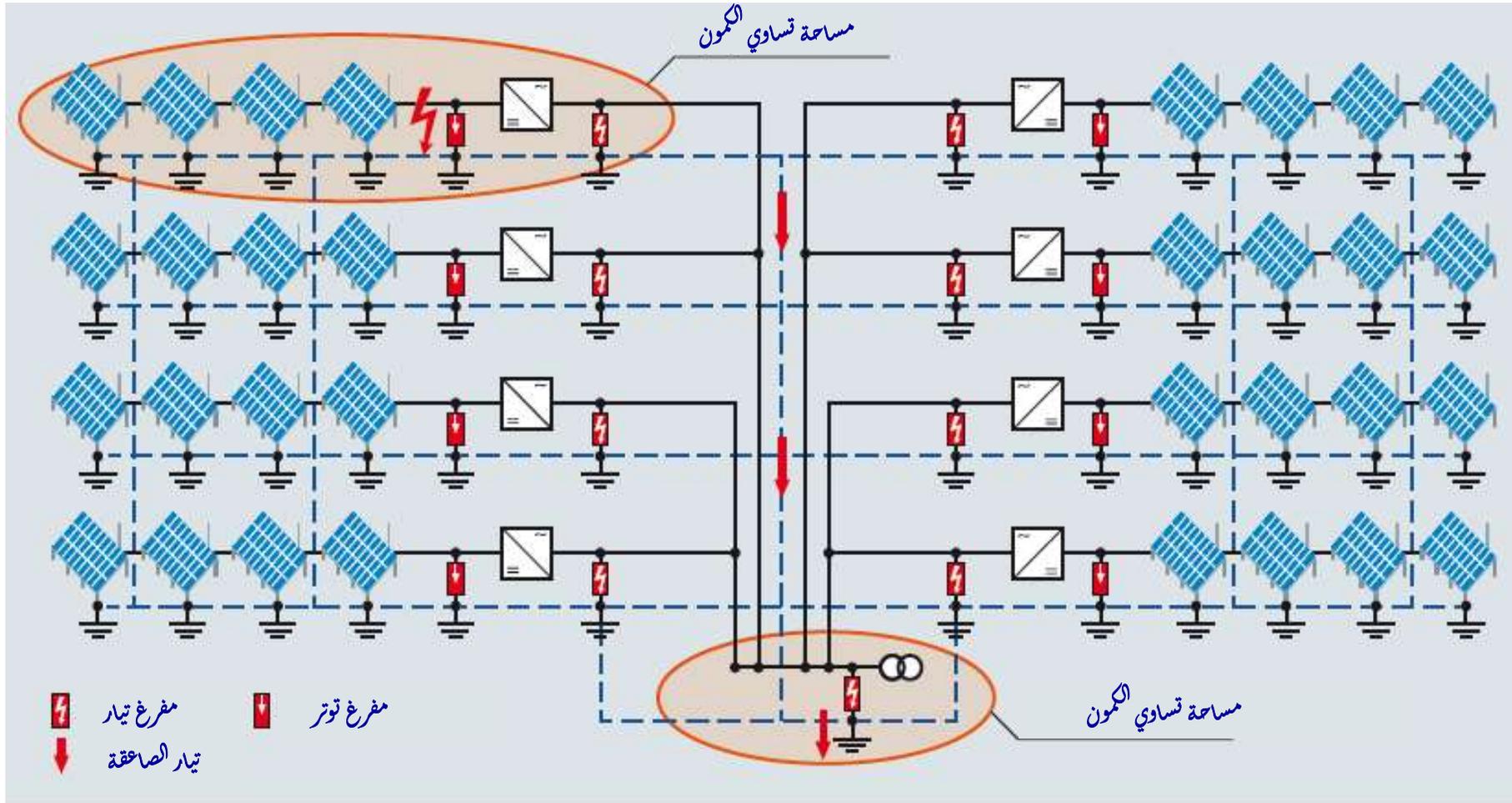
نعم حماية المبدل المركزي بواسطة الدارة التالية:



4. حماية المحطات ذات المبدل اللامركزي:

في هذه المحطات توضع المبدلات بالقرب من الألواح، وبالتالي ينتقل الجزء الأكبر من التوصيلات من جهة التوتر المستمر إلى جهة التوتر المتناوب. والخلاف بين هذه المحطات والمحطات ذات المبدل المركزي أن الجزء الأكبر من تيار الصاعقة الذي يسري في النواقل يسري في نواقل التوتر المتناوب نظراً لقرب جهة التوتر المستمر من الألواح لذلك يختلف تركيب المفراغات في هذه المحطات عن المحطات ذات المبدل المركزي كما هو مبين بالشكل.

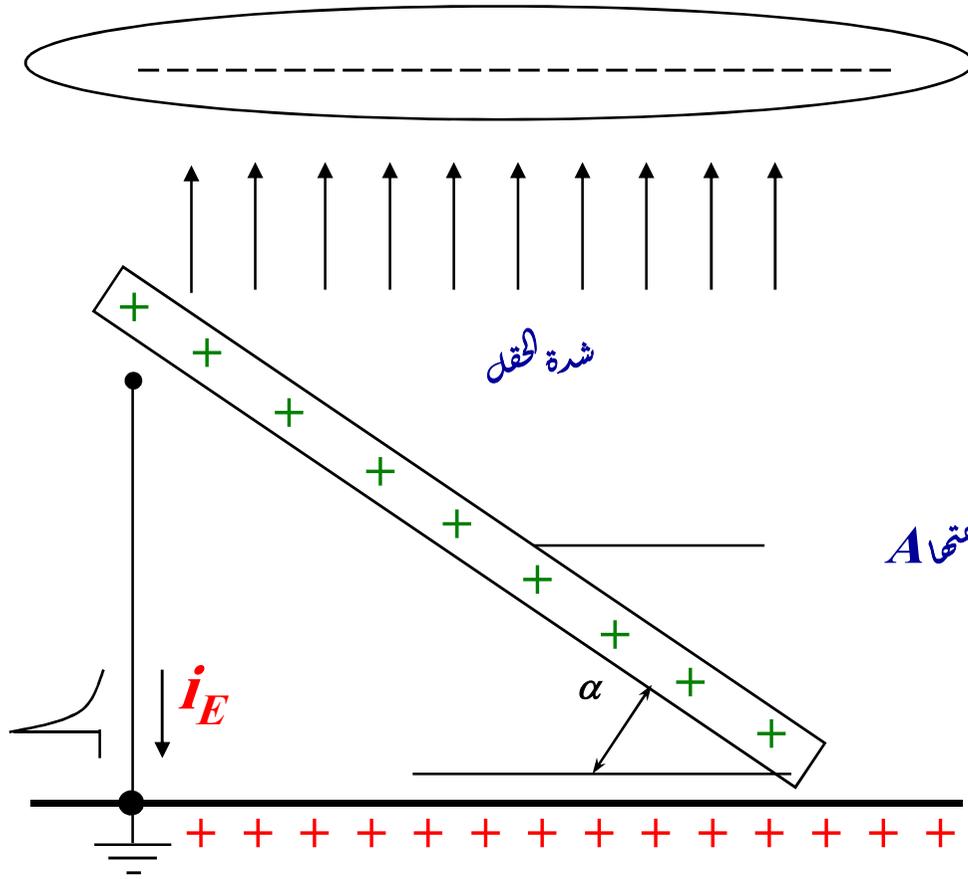
نلاحظ من الشكل أن مفرغات التوتر تركيب من جهة التوتر المستمر للمبدل، وبالتالي نتخلص من التشويش الناتج عن التوترات المتحرضة نتيجة التعبير الزمني للتيار di/dt في مفرغات التيار. أما من جهة التوتر المتناوب فننوضح مفرغات تيار لأن جزء من تيار الصاعقة يمر في هذه النواقل.



تركيب مفرغات التوتر والتيار في محطات الطاقة الشمسية ذات المبدل اللامركزي.

حماية المجمعات الشمسية المركبة على أسطح المباني:

يزداد تركيب المجمعات الشمسية المستخدمة في إنتاج الطاقة الكهربائية على أسطح المباني (وخاصة أسطح المباني العامة مدارس، مشافي، مساح...إلخ). ميزة الطاقة المولدة بواسطة هذه المجمعات هي إمكانية استخدامها فوراً على التوتر $0.4 kV$ ، وبالتالي نتخلص من مشاكل شبكات النقل والتوزيع وخصوصاً الضياعات. يُعد تنفيذ نظام حماية من الصواعق ضرورياً جداً لحماية المباني المركبة عليها ألواح طاقة شمسية لتجنب حدوث حريق في المبنى، حيث تُعد الانفراغات البرقية أهم أسباب حدوث الحريق في هذه المباني نتيجة التوترات الزائدة التي تُعرض في النواقل بين الألواح والشبكة العامة (مسافة طويلة نسبياً)، بالإضافة إلى التوترات التي تُعرض في الحلقات التي تشكلها هذه النواقل فيما بينها، وبينها وبين النواقل الأخرى. وكلما كانت مساحة هذه الحلقات كبيرة كلما كانت قيمة التوترات المتعرضة فيها كبيرة، لذلك تلزم القوانين في العديد من الدول إقامة نظام حماية من الصواعق على الأبنية العامة للمركب عليها مجمعات شمسية (مدارس، مساح، مستشفيات...إلخ)، ويشمل نظام الحماية من الصواعق نظام الحماية الخارجي، ونظام الحماية الداخلي (تركيب مفرغات توتر وتيار على نواقل الطاقة ونواقل المعلومات للتخلص من التوترات الزائدة المتعرضة في هذه النواقل). وتحدد المواصفة **IEC62305-3** لعام **2011** درجة حماية من الدرجة الثالثة للمباني المركبة عليها مجمعات شمسية.



غيمة مشحونة كهربائياً

وعند تنفيذ نظام حماية من الصواعق لهذه المساني يجب الأخذ بالحساب إمكانية شحن الخلايا الشمسية بحقل الغيمة حتى في حال عدم وجود انفراخ برقي.

خلية شمسية مساحتها A

تُعطي الشحنة المتراكمة في الخلية في هذه الحالة بالعلاقة:

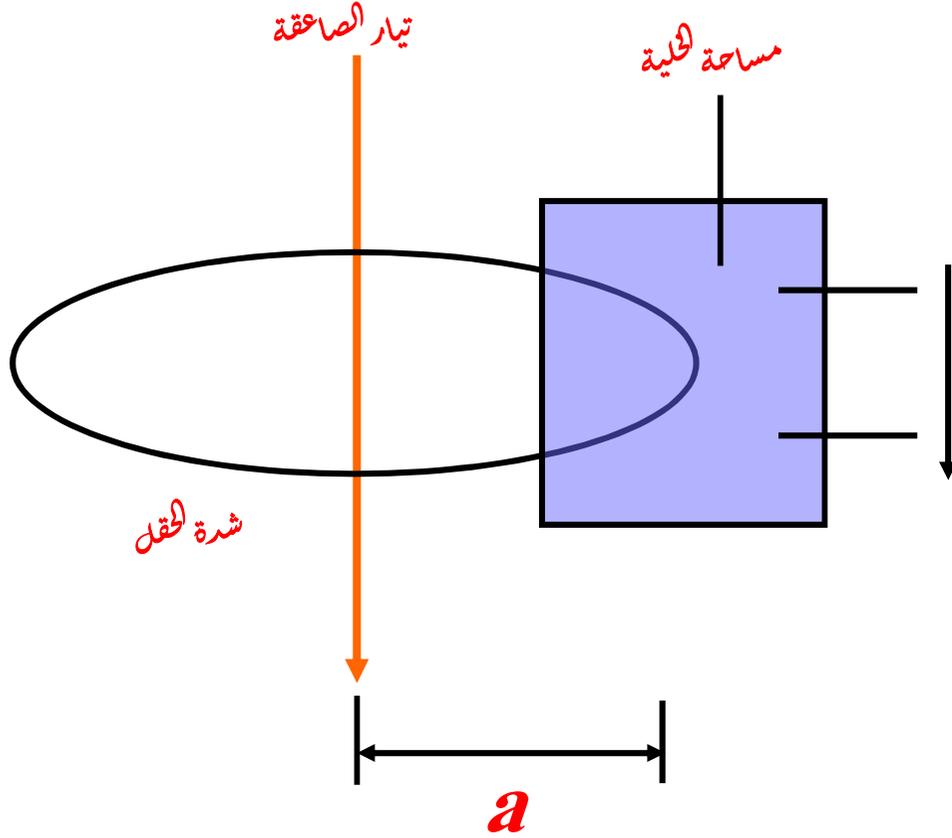
$$Q = A \cdot \cos \alpha \cdot \epsilon_0 \cdot E$$

وتبلغ قيمة التيار النبضي المتعرض في الخلية نتيجة هذه الشحن المتراكمة:

الشكل (8) شحن الخلايا الشمسية بالحقل الكهربائي للغيمة المسببة للبرق.

$$i_E = \frac{dQ}{dt} = A \cdot \cos \alpha \cdot \epsilon_0 \cdot \frac{dE}{dt}$$

كذلك يسبب سقوط الصاعقة بالقرب من الخلية تحريض توترات زائدة فيها.



التوتر العرضي المتحرض نتيجة الحقل الكهروستاتيكية الناتجة عن التغير الزمني لتيار الصاعقة.

و تعطي قيمة هذه التوترات بالعلاقة:

$$u = \frac{\epsilon_0}{2\pi} \cdot \frac{A}{a} \cdot \frac{di}{dt}$$

تحريض توتر في الخلايا الشمسية نتيجة مرور التيار في نواقل الحماية.

A - مساحة الخلية، $[m^2]$.

a - المسافة بين مكان سريان تيار الصاعقة والخلية، $[m]$.

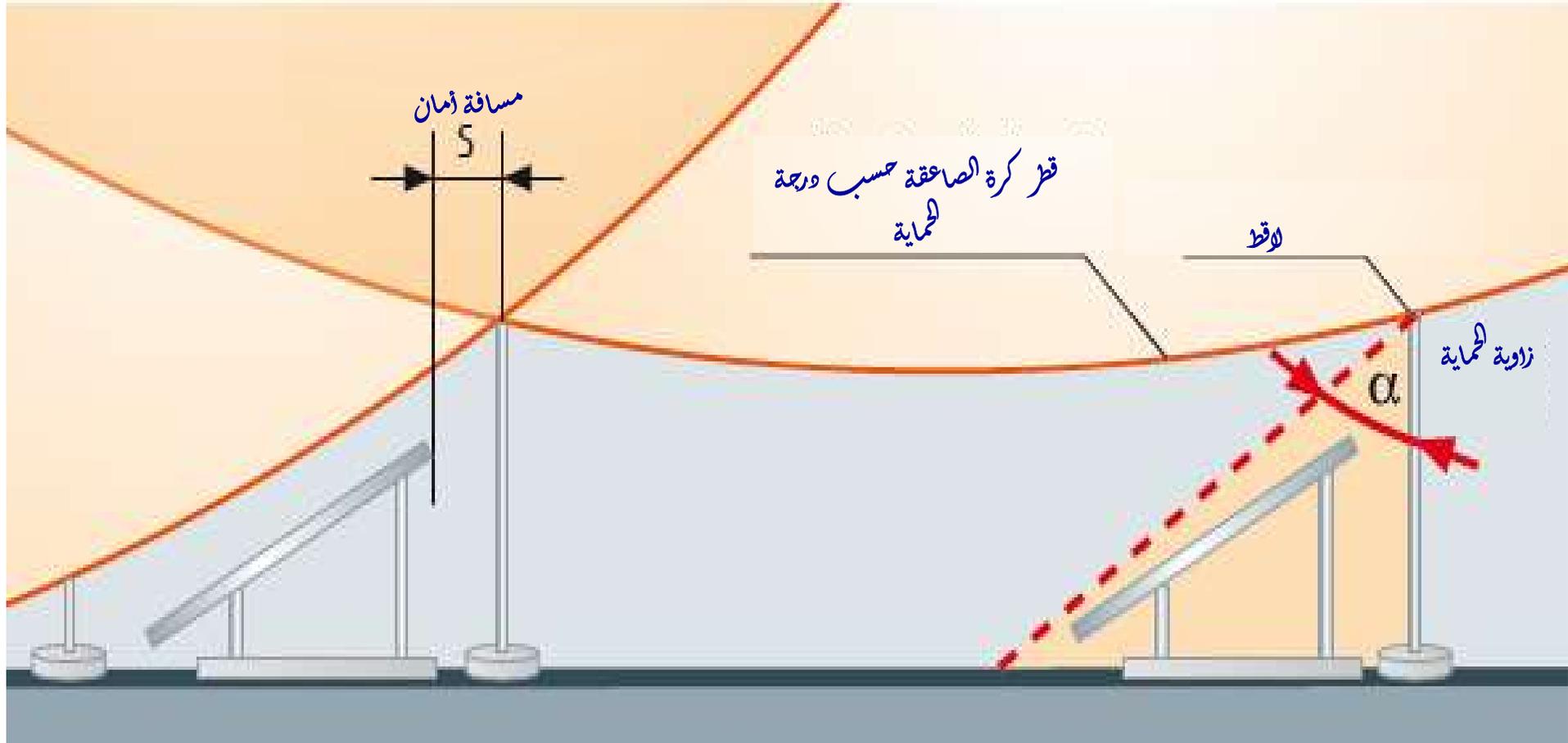
di/dt - التغير الزمني للتيار.

حيث:

ϵ_0 - النفاذية المغناطيسية،

1. الحماية الخارجية:

يتم التأكد من وقوع جميع الألواح الشمسية ضمن مجال الحماية باستخدام نظرية الكرة المتدرجة، كما هو الحال في المحطات الشمسية.



تحديد فعالية لواقظ الحماية باستخدام نظرية الكرة المتدرجة.

أو باستخدام نظرية زاوية الحماية.



تحديد فعالية لودقط الحماية باستخدام نظرية زاوية الحماية.

كذلك يجب أن نتخلص من أثر ظل هذه اللواقط على الخلايا الشمسية

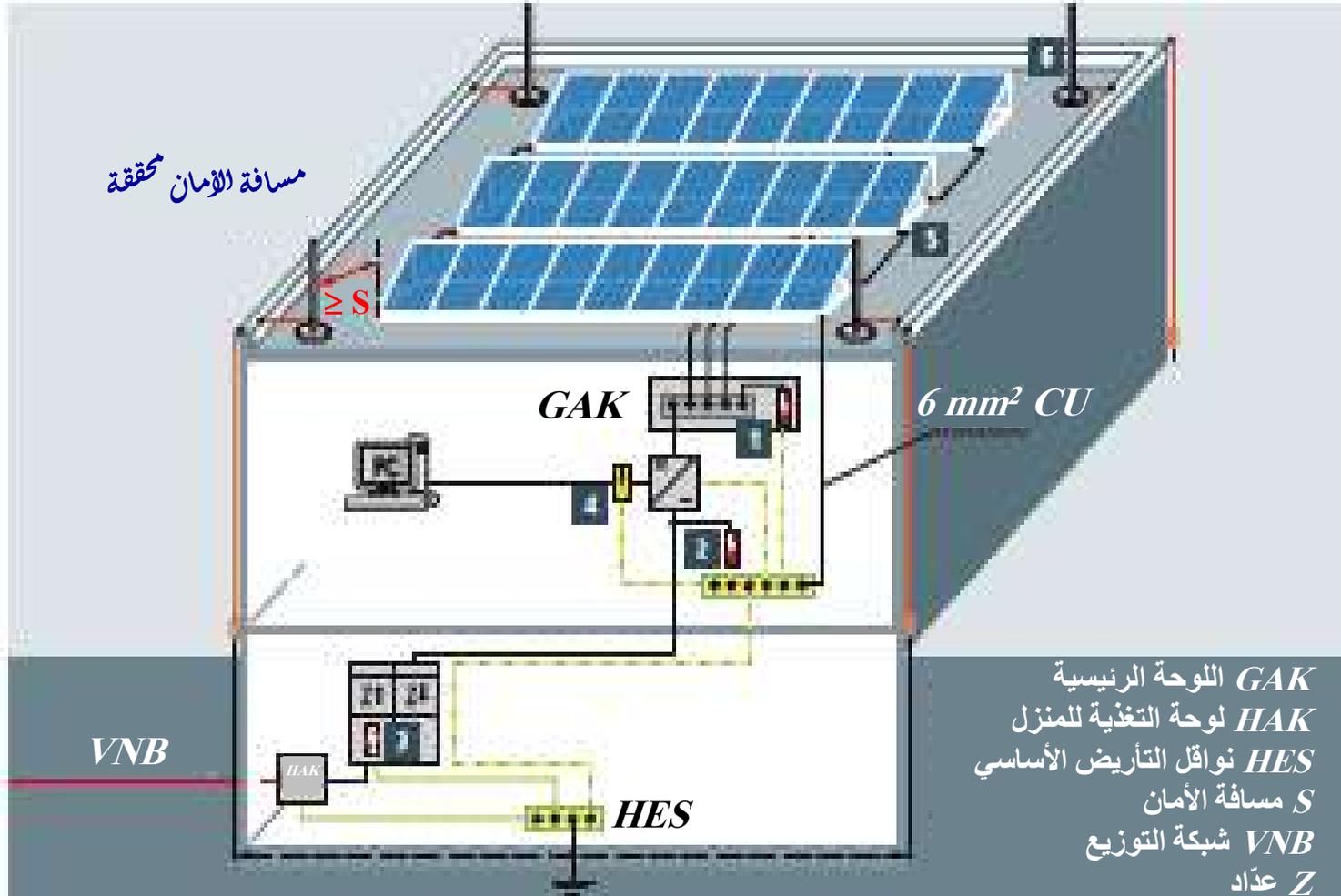
نظام الحماية الداخلي

تركيب مفرغات التوتّر:

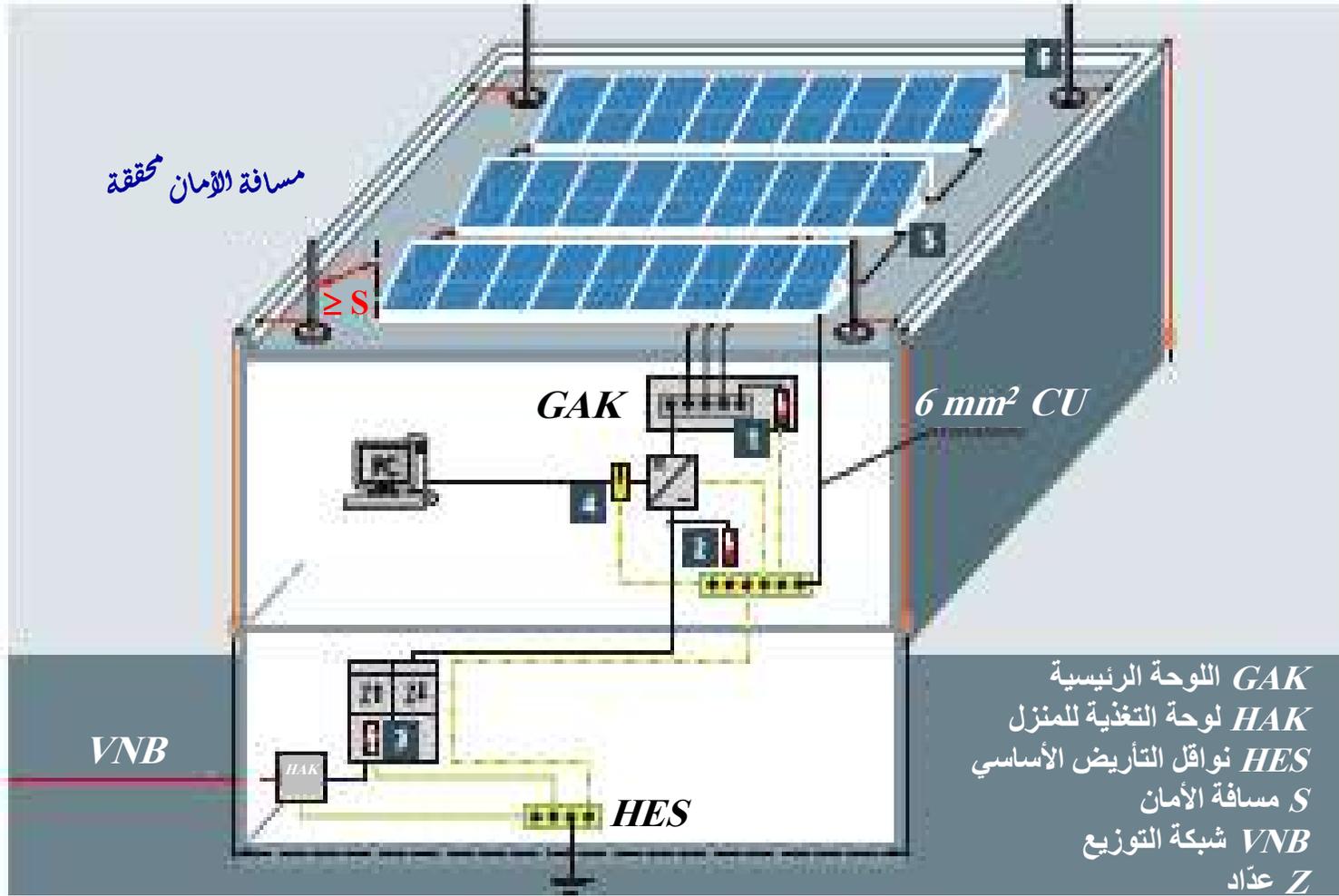
باعتبار أن أكثر تجهيزات الخلايا الشمسية تأثراً بالصواعق هي مبدلات التيار، لذلك لا بد من تركيب مفرغات توتر لحماية هذه المبدلات. وتختلف طريقة تركيب المفرغ حسب نوع الشبكة (**TT**، **TN**، ...)، وحسب وجود أو عدم وجود نظام حماية خارجي من الصواعق، في حال وجود هذا النظام هل تمت المحافظة على مسافة الأمان المطلوبة بين الخلايا الشمسية ونواقل الحماية الخارجية أم لا؟ وتبلغ هذه المسافة **50 cm** حسب

IEC62305-3

❖ تركيب مفرغات توتر بوجود نظام حماية خارجي مع المحافظة على مسافة الأمان S :

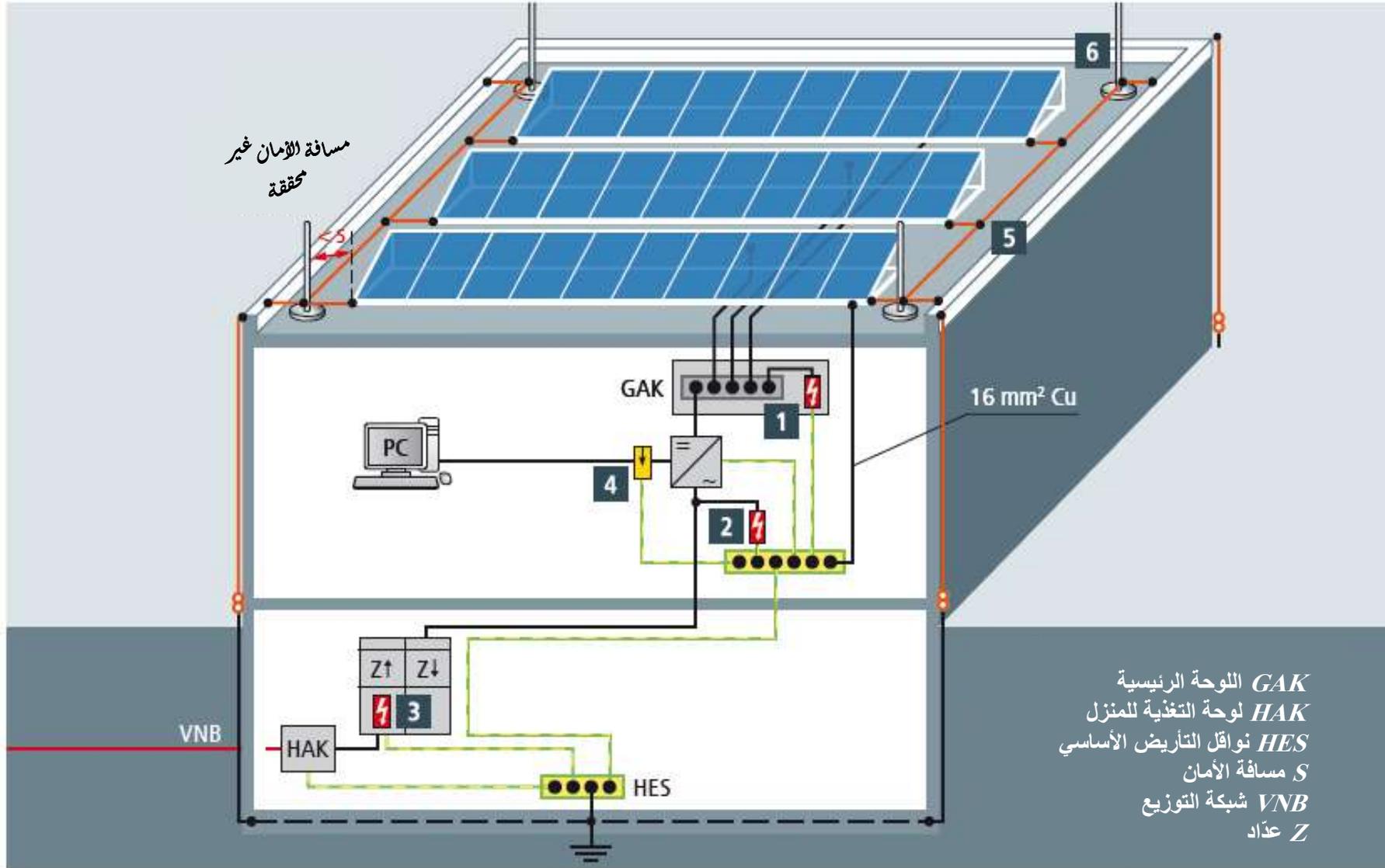


1- مفرغ توتر على مدخل اللوحة الأساسية قبل المبدل توتر الاختيار له يجب أن يكون أقل من **20%** من التوتر المسموح به للتجهيزات المستخدمة، 2- مفرغ توتر على مدخل المبدل من جهة التوتر المتناوب (يتعلق نوع المفرغ بنوع الشبكة)، 3- مفرغ تيار على دخل التوتر المنخفض الداخل إلى المبنى (يتعلق نوع المفرغ بنوع الشبكة)، 4- مفرغ توتر على نواقل المعلومات (نواقل محببة ذات توترات عمل مختلفة)، 5- نواقل تساوي الكون، 6- لواقط.



نلاحظ من الشكل أيضاً أنه قد تم ربط المساند المعدنية التي تثبت عليها الألواح بواسطة نواقل تساوي كمن من النحاس بمقطع 6 mm^2 . ويجب أن تمتد هذه النواقل بالقرب من نواقل الطاقة AC و DC لتجنب حدوث حلقات ذات مساحات كبيرة.

إقامة نظام حماية خارجي لمبنى مركب عليه مجمعات شمسية دون المحافظة على مسافة الأمان المطلوبة.



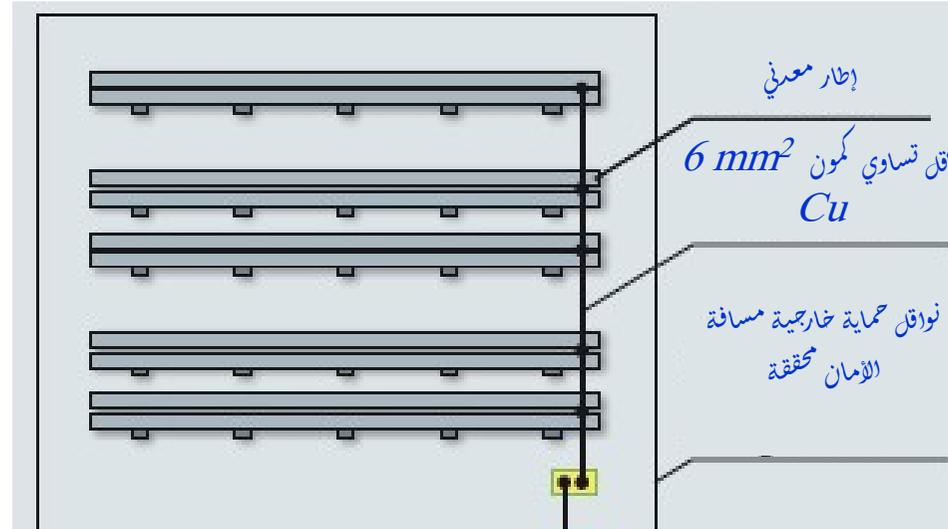
نلاحظ من الشكل أنه تم استخدام مفرغات تيار في الحماية بدلاً من مفرغات التوتر المستخدمة للمحافظة على مسافة الأمان المطلوبة للتخلص من أجزاء التيار التي تسري في النواقل نتيجة الانفراغات الجانبية، و مقطوع نواقل تساوي الكون يساوي 16 mm² بسبب احتمال سريان جزء من تيار الصاعقة بحما.

التأريض:

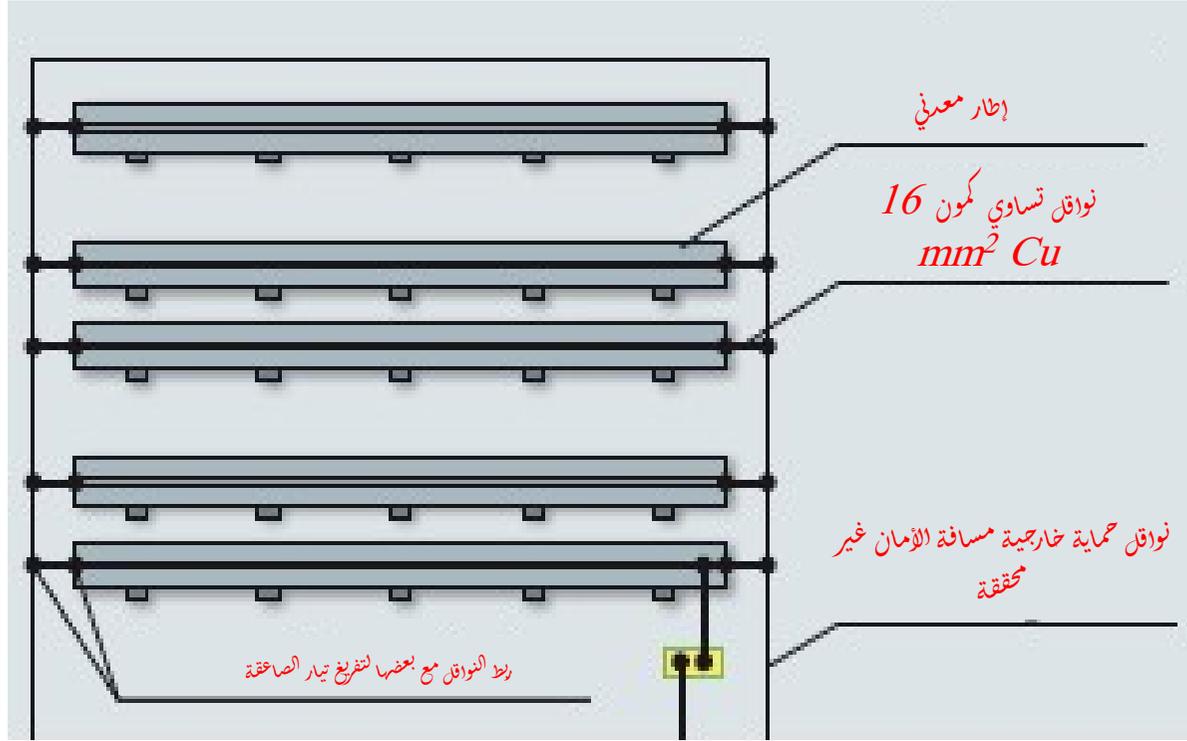
تتعلق طريقة تأريض الألواح الشمسية أيضاً بالمحافظة على مسافة الأمان المطلوبة بين نواقل الحماية من الصواعق وهذه الألواح (عدم حدوث قفزة) أم لا. وعلى الغالب تركيب هذه الألواح على إطارات معدنية.

تأريض الألواح الشمسية في حال المحافظة على مسافة الأمان.

6 في حال المحافظة على مسافة الأمان تربط الإطارات المعدنية للألواح بواسطة سلك من النحاس مقطوعه 6 mm^2 (ناقل تساوي الكمون) إلى وصلة تساوي الكمون، ومن ثم تربط مع التأريض الأساسي للمبنى.



تأريض الألواح الشمسية في حال عدم المحافظة على مسافة الأمان.



الخلاصة:

1. تختلف آلية حماية تجهيزات محطات الطاقة الشمسية عن الحماية التقليدية للمباني، ومن المهم هنا التدقيق على الاختبار الصحيح للمفرغات وتحديد أماكن تركيبها.
2. نطلب حماية تجهيزات الطاقة الشمسية معرفة كبيرة في آلية عملها، وحماية التجهيزات الحساسة فيها، وخاصة المبدلات، وهذا يتطلب مواكبة آخر المواصفات القياسية العالمية في هذا المجال.
3. تختلف آلية حماية المحطات والخلايا الشمسية حسب حالة تحقيق مسافة أمان بين نواقل الحماية من الصواعق والخلايا أو عدم تحقيق هذه المسافة، كما تختلف إجراءات الحماية للخلايا الشمسية المركبة على الأسطح مقارنة مع حماية المحطات الكهروضوئية.



شكر الحسنة
استماع علم