

NORME  
INTERNATIONALE  
INTERNATIONAL  
STANDARD

CEI  
IEC  
1042

Première édition  
First edition  
1991-02

**Méthode de calcul des coefficients  
de réduction de l'intensité de courant  
admissible pour des groupes de câbles  
posés à l'air libre et protégés du  
rayonnement solaire direct**

**A method for calculating reduction  
factors for groups of cables in free air,  
protected from solar radiation**



[IECNORM.COM](#): Click to view the full PDF of IEC 61042:1991

# NORME INTERNATIONALE INTERNATIONAL STANDARD

CEI  
IEC  
**1042**

Première édition  
First edition  
1991-02

**Méthode de calcul des coefficients  
de réduction de l'intensité de courant  
admissible pour des groupes de câbles  
posés à l'air libre et protégés du  
rayonnement solaire direct**

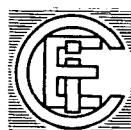
**A method for calculating reduction  
factors for groups of cables in free air,  
protected from solar radiation**

© CEI 1991 Droits de reproduction réservés — Copyright — all rights reserved

Aucune partie de cette publication ne peut être reproduite ni utilisée  
sous quelque forme que ce soit et par aucun procédé électronique  
ou mécanique, y compris la photocopie et les microfilms, sans l'accord  
écrit de l'éditeur.

No part of this publication may be reproduced or utilized in any form  
or by any means, electronic or mechanical, including photocopying  
and microfilm, without permission in writing from the publisher.

Bureau Central de la Commission Electrotechnique Internationale 3, rue de Varembé Genève, Suisse



Commission Electrotechnique Internationale  
International Electrotechnical Commission  
Международная Электротехническая Комиссия

## SOMMAIRE

	Pages
AVANT-PROPOS .....	4
INTRODUCTION.....	6
Articles	
1. Domaine d'application.....	8
2. Référence .....	8
3. Liste des symboles.....	10
4. Méthode .....	10
5. Valeurs de l'espacement entre câbles permettant d'éviter une réduction des capacités de transport .....	14
6. Procédés d'évaluation du coefficient de réduction pour des câbles installés en groupes ...	14
FIGURES.....	18

IECNORM.COM: Click to view the full PDF of IEC 6042-RP01

## CONTENTS

	Page
FOREWORD .....	5
INTRODUCTION .....	7
Clause	
1. Scope .....	9
2. Reference .....	9
3. List of symbols.....	11
4. Method .....	11
5. Values of clearance to avoid a reduction in current-carrying capacity.....	15
6. Procedures to derive the reduction coefficient for grouped cables .....	15
FIGURES.....	18

IECNORM.COM: Click to view the full PDF of IEC 6042:1991

COMMISSION ÉLECTROTECHNIQUE INTERNATIONALE

MÉTHODE DE CALCUL DES COEFFICIENTS  
DE RÉDUCTION DE L'INTENSITÉ DE COURANT ADMISSIBLE  
POUR DES GROUPES DE CÂBLES POSÉS À L'AIR LIBRE  
ET PROTÉGÉS DU RAYONNEMENT SOLAIRE DIRECT

AVANT-PROPOS

- 1) Les décisions ou accords officiels de la CEI en ce qui concerne les questions techniques, préparés par des Comités d'Etudes où sont représentés tous les Comités nationaux s'intéressant à ces questions, expriment dans la plus grande mesure possible un accord international sur les sujets examinés.
- 2) Ces décisions constituent des recommandations internationales et sont agréées comme telles par les Comités nationaux.
- 3) Dans le but d'encourager l'unification internationale, la CEI exprime le vœu que tous les Comités nationaux adoptent dans leurs règles nationales le texte de la recommandation de la CEI, dans la mesure où les conditions nationales le permettent. Toute divergence entre la recommandation de la CEI et la règle nationale correspondante doit, dans la mesure du possible, être indiquée en termes clairs dans cette dernière.

La présente Norme internationale a été établie par le Sous-Comité 20A : Câbles de haute tension, du Comité d'Etudes n° 20 de la CEI : Câbles électriques.

Le texte de cette norme est issu des documents suivants :

Règle des Six Mois	Rapport de vote
20A(BC)125	20A(BC)135

Le rapport de vote indiqué dans le tableau ci-dessus donne toute information sur le vote ayant abouti à l'approbation de cette norme.

## INTERNATIONAL ELECTROTECHNICAL COMMISSION

**A METHOD FOR CALCULATING REDUCTION  
FACTORS FOR GROUPS OF CABLES IN FREE AIR,  
PROTECTED FROM SOLAR RADIATION****FOREWORD**

- 1) The formal decisions or agreements of the IEC on technical matters, prepared by Technical Committees on which all the National Committees having a special interest therein are represented, express, as nearly as possible, an international consensus of opinion on the subjects dealt with.
- 2) They have the form of recommendations for international use and they are accepted by the National Committees in that sense.
- 3) In order to promote international unification, the IEC expresses the wish that all National Committees should adopt the text of the IEC recommendation for their national rules in so far as national conditions will permit. Any divergence between the IEC recommendation and the corresponding national rules should, as far as possible, be clearly indicated in the latter.

This International Standard has been prepared by Sub-Committee 20A: High-voltage cables, of IEC Technical Committee No. 20: Electric cables.

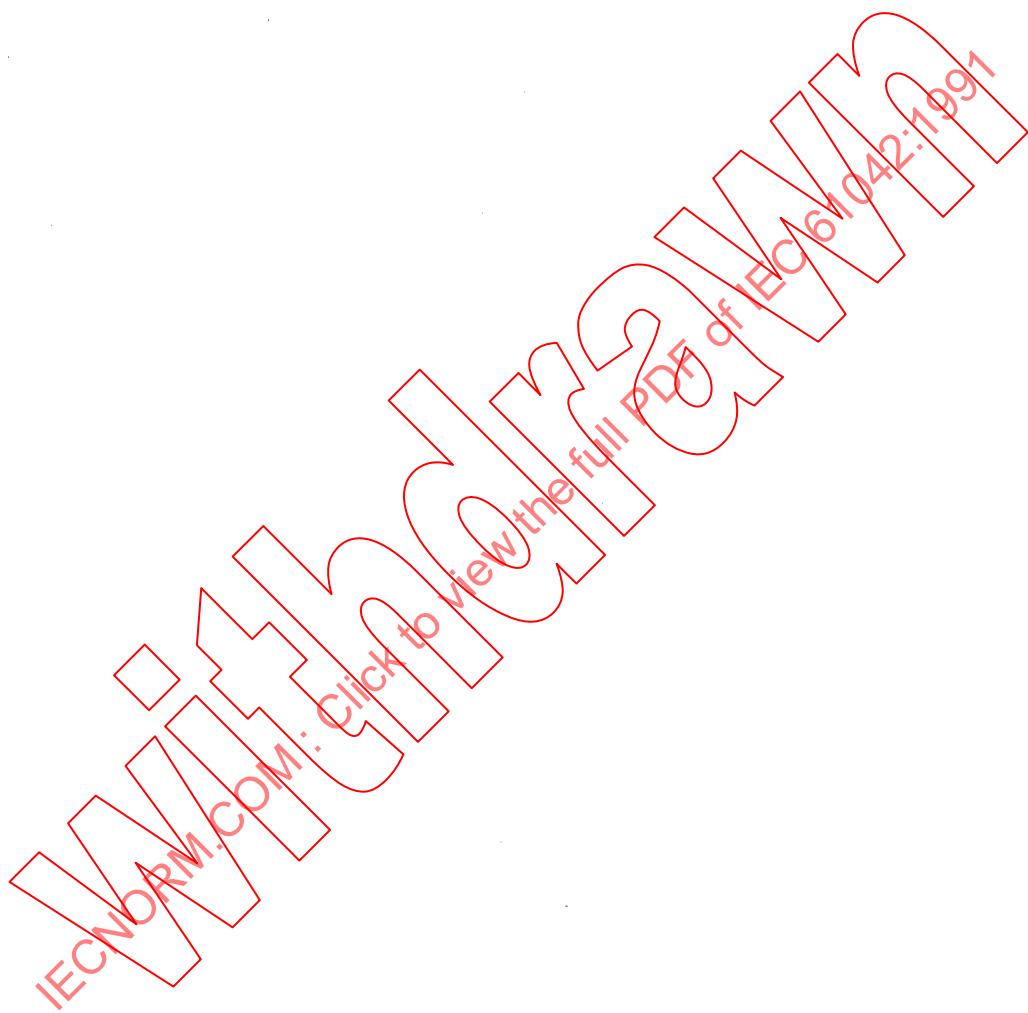
The text of this standard is based on the following documents:

Six Months' Rule	Report on Voting
20A(CO)125	20A(CO)135

Full information on the voting for the approval of this standard can be found in the Voting Report indicated in the above table.

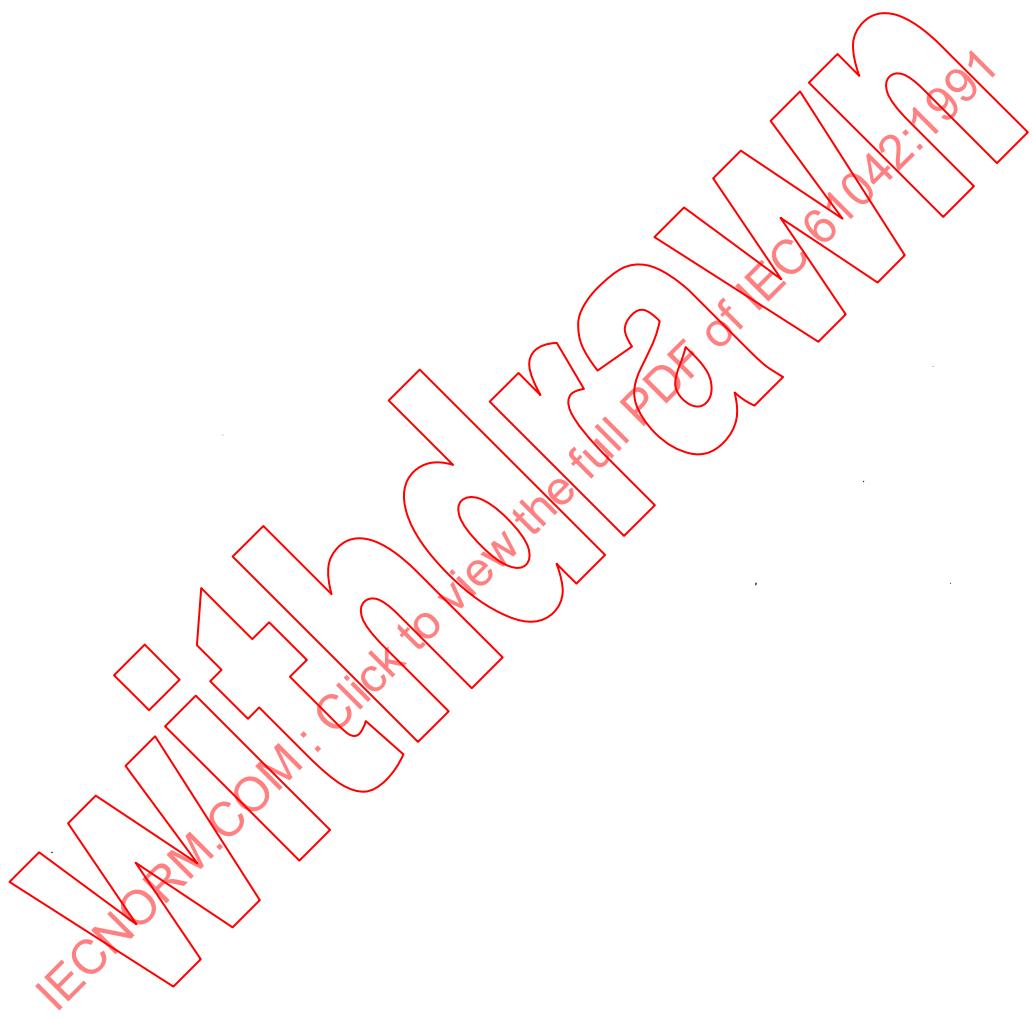
## INTRODUCTION

La présente norme propose une méthode et des données permettant de calculer les coefficients de réduction à appliquer aux groupes de câbles installés en nappe horizontale à l'air libre. Les pertes diélectriques sont négligées. Il est recommandé d'utiliser cette norme en parallèle avec la CEI 287.



## INTRODUCTION

This standard provides a method and data for calculating group reduction factors for cables in groups running horizontally in free air. Dielectric losses are neglected. It should be read in conjunction with IEC 287.



## MÉTHODE DE CALCUL DES COEFFICIENTS DE RÉDUCTION DE L'INTENSITÉ DE COURANT ADMISSIBLE POUR DES GROUPES DE CÂBLES POSÉS À L'AIR LIBRE ET PROTÉGÉS DU RAYONNEMENT SOLAIRE DIRECT

### 1. Domaine d'application

La méthode décrite dans la présente Norme internationale s'applique à tous types de câbles disposés en groupes en nappe horizontale, sous réserve qu'ils soient de même diamètre et qu'ils aient des pertes identiques.

Cette norme donne des indications sur la réduction d'intensité admissible consécutive à l'installation de câbles voisins. Elle se limite aux cas suivants :

- a) neuf câbles au maximum disposés en carré, voir figure 1, et
- b) six circuits au maximum formés chacun de trois câbles posés en trefle, avec jusqu'à trois circuits en nappe horizontale ou deux circuits en pose verticale, voir figure 2.

Il convient de veiller à ce que la présence d'objets avoisinants n'entrave pas la circulation de l'air autour des câbles.

NOTE – Des études complémentaires sont à mener pour étendre et préciser les données et également pour inclure l'effet des pertes diélectriques.

Des indications sont données pour les cas suivants :

- Lorsqu'on dispose de valeurs d'intensité de courant admissible pour un câble ou un circuit supposé seul, il est possible d'évaluer les coefficients de réduction pour des groupes constitués de câbles de même type, voir 4.1.
- Lorsqu'on ne dispose pas de valeurs calculées d'intensité de courant, on peut recourir aux données fournies en utilisant les formules données en 4.2 de la CEI 287 pour déterminer l'intensité admissible dans les groupes de câbles, voir 4.2.
- Lorsqu'il est possible d'espacer suffisamment les câbles afin d'éviter toute réduction de l'intensité de courant admissible, voir l'article 5.

### 2. Référence

CEI 287: 1982, *Calcul du courant admissible dans les câbles en régime permanent (facteur de charge 100%)*.

## A METHOD FOR CALCULATING REDUCTION FACTORS FOR GROUPS OF CABLES IN FREE AIR, PROTECTED FROM SOLAR RADIATION

### 1. Scope

The method described in this International Standard is applicable to any type of cable and group running horizontally, provided that the cables are of equal diameter and emit equal losses.

Information is provided on the reduction in permissible current when cables are mounted adjacent to each other. It is limited to the following cases:

- a) a maximum of nine cables in a square formation, see figure 1, and
- b) a maximum of six circuits each comprised of three cables mounted in trefoil, with up to three circuits placed side by side or two circuits placed one above the other, see figure 2.

Caution is advised where air flow around the cables may be restricted by proximity to neighbouring objects.

NOTE – Further work is to be done to extend and refine the data and to include the effect of dielectric loss.

Information is provided for the following situations:

- Where a rating for one cable or circuit assumed to be isolated exists, group reduction factors can be derived for the same type of cable, see 4.1.
- Where previously calculated ratings are not available, the data provided can be used to calculate permissible currents for groups of cables, using the formulae in IEC 287, see 4.2.
- Where adequate clearances can be provided between cables to avoid a reduction in permissible current, see clause 5.

### 2. Reference

IEC 287: 1982, *Calculation of the continuous current rating of cables (100% load factor)*.

### 3. Liste de symboles

$D_e$	= diamètre extérieur d'un câble multipolaire ou d'un câble unipolaire posé en trèfle	mm
$F_g$	= coefficient de réduction pour des câbles installés en groupes	
$I_g$	= intensité du courant admissible par le câble le plus chaud d'un groupe	A
$I_t$	= intensité du courant admissible par un câble ou par un circuit, supposé seul	A
$T_{4l}$	= résistance thermique extérieure d'un câble, supposé seul, utilisé pour le calcul de $I_t$	K.m/W
$T_{4g}$	= résistance thermique extérieure du câble le plus chaud d'un groupe	K.m/W
$W$	= pertes totales d'un câble multipolaire ou d'un câble unipolaire posé en trèfle, supposé seul, transportant une charge $I_t$	W/m
$e$	= espace entre câbles voisins d'un groupe (il faut noter que la mesure est effectuée entre les surfaces des câbles et non entre leurs axes comme dans la CEI 287)	mm
$h_l$	= coefficient de dissipation de chaleur d'un câble multipolaire ou d'un câble unipolaire posé en trèfle, supposé seul, à l'air libre	W/m <sup>2</sup> .K <sup>5/4</sup>
$h_g$	= coefficient de dissipation de chaleur du câble le plus chaud d'un groupe	W/m <sup>2</sup> .K <sup>5/4</sup>
$k_l$	= facteur d'échauffement de la surface d'un câble multipolaire ou d'un câble unipolaire posé en trèfle, supposé seul, à l'air libre	
	échauffement de la surface du câble	
	=	
	échauffement de l'âme	
$\theta_a$	= température ambiante utilisée pour le calcul de $I_t$	°C
$\theta_c$	= température de l'âme utilisée pour le calcul de $I_t$	°C

### 4. Méthode

#### 4.1 Application des coefficients de réduction à des câbles installés en groupes lorsque les capacités de transport sont connues

Lorsqu'on connaît l'intensité de courant admissible pour un câble ou circuit seul et qu'on désire calculer le coefficient de réduction pour un groupe de câbles, on effectue le calcul pour le câble le plus chaud à partir de la formule :

$$F_g = \sqrt{\frac{1}{1 - k_l + k_l (T_{4g}/T_{4l})}} \quad (1)$$

La capacité de transport du câble le plus chaud est alors donnée par :

$$I_g = F_g \cdot I_t \quad (2)$$

### 3. List of symbols

$D_e$	= external diameter of a multi-core cable or of one single-core cable mounted in trefoil	mm
$F_g$	= group reduction factor	
$I_g$	= rating of the hottest cable in a group	A
$I_t$	= rating for one cable or circuit, assumed to be isolated	A
$T_{4l}$	= external thermal resistance of one cable, assumed to be isolated, used for calculating $I_t$	K.m/W
$T_{4g}$	= external thermal resistance of the hottest cable in a group	K.m/W
$W$	= power loss from one multi-core cable or one single-core cable mounted in trefoil, assumed to be isolated, when carrying the current $I_t$	W/m
$e$	= clearance between adjacent cables in a group (note, this is measured between cable surfaces, not between cable axes as in IEC 287)	mm
$h_l$	= heat dissipation coefficient of one multi-core cable or of one single-core cable mounted in trefoil, assumed to be isolated, in free air	W/m <sup>2</sup> .K <sup>5/4</sup>
$h_g$	= heat dissipation coefficient of the hottest cable in a group	W/m <sup>2</sup> .K <sup>5/4</sup>
$k_l$	= cable surface temperature rise factor of one multicolored cable or of one single-core cable mounted in trefoil, assumed to be isolated, in free air	
	cable surface temperature rise	
=		
	conductor temperature rise	
$\theta_a$	= ambient temperature used for calculating $I_t$	°C
$\theta_c$	= conductor temperature used for calculating $I_t$	°C

### 4. Method

#### 4.1 When group reduction factors can be applied to existing ratings

When the permissible current for an isolated cable or circuit is known and it is desired to calculate the reduction factor for a group of cables, the calculation is made for the hottest cable in the group using:

$$F_g = \sqrt{\frac{1}{1 - k_l + k_l (T_{4g}/T_{4l})}} \quad (1)$$

The current-carrying capacity of the hottest cable is then given by:

$$I_g = F_g \cdot I_t \quad (2)$$

Le facteur d'échauffement de la surface du câble,  $k_1$ , est calculé à partir de :

$$k_1 = \frac{W \cdot T_{4l}}{(\theta_c - \theta_a)} \quad (3)$$

NOTE — Les quantités  $W$  et  $T_{4l}$  sont obtenues à partir des calculs effectués pour déterminer  $I_t$  et il est pratique de calculer  $k_1$  en même temps que  $I_t$ .

On doit calculer le terme  $(T_{4g}/T_{4l})$  à partir du rapport  $(h_l/h_g)$  en utilisant la relation itérative :

$$(T_{4g}/T_{4l})_{n+1} = (h_l/h_g) \left[ \frac{1 - k_1}{(T_{4g}/T_{4l})_n} + k_1 \right]^{0.25} \quad (4)$$

en commençant par  $(T_{4g}/T_{4l})_1 = (h_l/h_g)$ .

NOTE — L'équation (4) convergeant rapidement, une évaluation avec  $(T_{4g}/T_{4l})_1 = (h_l/h_g)$  est normalement suffisante.

Dans le cas où  $(h_l/h_g)$  est plus petit que 1,4, il suffit de remplacer  $(T_{4g}/T_{4l})$  par  $(h_l/h_g)$  dans l'équation (1).

Les valeurs du rapport  $(h_l/h_g)$  sont données dans le tableau 1 et les figures 3 à 5 pour les groupes de câbles multipolaires et pour les groupes de câbles unipolaires posés en trèfle.

NOTE — Il est recommandé de déterminer expérimentalement les valeurs concernant d'autres dispositions de câbles.

#### 4.2 Absence de calculs antérieurs de capacités de transport

L'intensité de courant admissible dans le câble le plus chaud d'un groupe doit être calculée à partir des formules données dans la CEI 287 pour les câbles posés à l'air libre, mais en remplaçant le coefficient de dissipation de chaleur  $h$ , donné dans la CEI 287, par  $h_g$ .

Pour les configurations de groupe couvertes par le tableau 1 et les figures 3 à 5, les valeurs du coefficient de dissipation de chaleur  $h_g$  sont obtenues à partir de :

$$h_g = \frac{h}{(h_l/h_g)} \quad (5)$$

où le paramètre  $h$  est donné dans la CEI 287 pour un câble multipolaire ou un câble unipolaire d'un groupe de câbles posés en trèfle, supposé seul, et le rapport  $(h_l/h_g)$  est tiré du tableau 1 ou des figures 3 à 5 de la présente norme.

#### 4.3 Groupes de câbles posés en plusieurs nappes

Les facteurs et les capacités de transport du câble le plus chaud d'un groupe formé de câbles posés à la fois en nappe horizontale et dans un plan vertical doivent être évalués en utilisant la

The surface temperature rise factor  $k_1$  is calculated from:

$$k_1 = \frac{W \cdot T_{4l}}{(\theta_c - \theta_a)} \quad (3)$$

NOTE – The quantities  $W$  and  $T_{4l}$  are available from the calculations used for  $I_t$  and it is convenient to calculate  $k_1$  at the same time as  $I_t$ .

The term  $(T_{4g}/T_{4l})$  shall be calculated from the ratio  $(h_l/h_g)$  by the use of the iterative relationship:

$$(T_{4g}/T_{4l})_{n+1} = (h_l/h_g) \left[ \frac{1 - k_1}{(T_{4g}/T_{4l})_n} + k_1 \right]^{0,25} \quad (4)$$

starting with  $(T_{4g}/T_{4l})_1 = (h_l/h_g)$ .

NOTE – Equation (4) converges quickly, one evaluation with  $(T_{4g}/T_{4l})_1 = (h_l/h_g)$  is usually sufficient.

Alternatively, when  $(h_l/h_g)$  is less than 1,4, it is sufficient to substitute  $(h_l/h_g)$  for  $(T_{4g}/T_{4l})$  in equation (1).

Values for the ratio  $(h_l/h_g)$  are given in table 1 and in figures 3 to 5 for groups of multi-core cables and for groups of single-core cables in trefoil formation.

NOTE – Values for other arrangements of cables should be determined by experiment.

#### 4.2 Where there are previously calculated ratings

The current-carrying capacity of the hottest cable in a group shall be calculated using the formulae given in IEC 287 for cables in free air, but with  $h_g$  substituted for the heat emission coefficient  $h$  given in IEC 287.

For the group configurations covered in table 1 and figures 3 to 5, values of the heat emission coefficient  $h_g$  are derived from:

$$h_g = \frac{h}{(h_l/h_g)} \quad (5)$$

where the parameter  $h$  is given in IEC 287 for one multi-core cable or for one cable mounted in a trefoil group, assumed to be isolated, and the ratio  $(h_l/h_g)$  is obtained from table 1 or figures 3 to 5 of this standard.

#### 4.3 Groups of cables installed in more than one plane

Factors and current-carrying capacities for the hottest cable in a group where cables are arranged in both the horizontal and vertical directions shall be evaluated by using the appropriate value of

valeur appropriée de  $(h_l/h_g)$  pour l'espacement dans un plan vertical. Il faut s'assurer également que l'espacement des câbles dans une nappe horizontale,  $e$ , est au moins égal à la valeur appropriée, donnée au tableau 1, permettant de négliger l'effet thermique de proximité de la disposition côte à côte.

### 5. Valeurs de l'espacement entre câbles permettant d'éviter une réduction des capacités de transport

L'espacement minimal entre les surfaces des câbles voisins nécessaire pour éviter une réduction de l'intensité du courant admissible par rapport à celle d'un câble ou d'un circuit, supposé seul, est donné dans la colonne 2 du tableau 1 pour différentes dispositions de câbles.

Ces valeurs minimales ont été choisies en tenant compte du fait qu'il est difficile de maintenir avec précision de petits espacements entre les câbles. Il faut veiller à prévoir des supports adéquats qui permettent de réaliser l'espacement désiré.

Dans le cas où il est impossible de garantir sur toute la longueur du trajet du câble un espacement au moins égal à la valeur minimale appropriée donnée dans la colonne 2 du tableau 1, un des procédés donnés à l'article 6 doit être appliqué.

### 6. Procédés d'évaluation du coefficient de réduction pour des câbles installés en groupes

Dans le cas où il est impossible de garantir, sur toute la longueur du trajet du câble, un espacement au moins égal à la valeur appropriée donnée dans la colonne 2 du tableau 1, le coefficient de réduction doit être déterminé de la façon suivante:

- Pour les espacements dans le plan horizontal, on suppose que les câbles sont jointifs ou touchent la surface verticale. Les valeurs appropriées de  $(h_l/h_g)$  sont données dans la colonne 4 du tableau 1 pour le calcul du coefficient de réduction en utilisant une des méthodes données dans l'article 4.
- Pour les espacements dans le plan vertical, le coefficient de réduction dû au regroupement des câbles doit être obtenu en fonction de l'espacement prévu:
  - a) l'espacement est inférieur à la valeur donnée dans la colonne 2 du tableau 1, mais peut être maintenu à une valeur au moins égale au minimum donné dans la colonne 3. Dans ce cas, le coefficient de réduction est obtenu en utilisant l'une des méthodes données à l'article 4 avec une valeur appropriée de  $(h_l/h_g)$  calculée à partir soit d'une des formules de la colonne 4 du tableau 1, soit d'une des courbes des figures 3 à 5.
  - b) l'espacement ne peut pas être maintenu à une valeur au moins égale à celle donnée dans la colonne 3 du tableau 1. Dans ce cas, on doit supposer que les câbles sont jointifs. Les valeurs appropriées de  $(h_l/h_g)$  sont données dans la colonne 4 du tableau 1 pour calculer le coefficient de réduction, en utilisant l'une des méthodes figurant à l'article 4.

**NOTE** – Les formules du tableau 1 et les courbes des figures 3 à 5 ne sont valables que pour la plage d'espacements indiquée dans la note en bas du tableau et ne doivent pas être extrapolées.

( $h_l/h_g$ ) for the vertical clearance and ensuring that the horizontal clearance between cables,  $e$ , is not less than the appropriate value given in table 1 for neglecting side by side thermal proximity effect.

##### 5. Values of clearance to avoid a reduction in current-carrying capacity

Minimum clearances between the outside surfaces of neighbouring cables, necessary to avoid a reduction in current-carrying capacity from the value for one cable or circuit, assumed to be isolated, are given in column 2 of table 1 for various arrangements of cables.

The minima have been selected taking into account that it is not practicable to maintain small clearances precisely. Care shall be taken to provide supports adequate to ensure the desired spacing.

If a clearance not less than the appropriate minimum value given in column 2 of table 1 cannot be maintained over the entire length of the cable, one of the procedures given in clause 6 shall be applied.

##### 6. Procedures to derive the reduction coefficient for grouped cables

If a clearance not less than the appropriate value given in column 2 of table 1 cannot be maintained with confidence throughout the length of the cable, the reduction coefficient shall be determined as follows.

- For horizontal clearances it shall be assumed that the cables are touching each other or the vertical surface. Appropriate values of ( $h_l/h_g$ ) are given in column 4 of table 1 for calculating the reduction coefficient using one of the methods given in clause 4.
- For vertical clearances the reduction coefficient due to grouping shall be derived according to the value of the expected clearance:
  - a) where the clearance is less than the appropriate value given in column 2 of table 1, but can be maintained at a value not less than the minimum given in column 3, a reduction coefficient shall be derived using one of the methods of clause 4 with an appropriate value of ( $h_l/h_g$ ) obtained either from the formula in column 4 of table 1 or from one of the curves in figures 3 to 5.
  - b) where the clearance cannot be maintained at a value not less than the minimum given in column 3 of table 1, it shall be assumed that the cables are touching each other. Suitable values of ( $h_l/h_g$ ) are provided in column 4 of table 1 for calculating the reduction coefficient using a method in clause 4.

NOTE – The formulae in table 1 and the curves in figures 3 to 5 are valid only for the range of clearances indicated in the footnotes to the table and must not be extrapolated.