

(19) 日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報(B2)

(11) 特許番号

特許第6126103号

(P6126103)

(45) 発行日 平成29年5月10日(2017.5.10)

(24) 登録日 平成29年4月14日(2017.4.14)

(51) Int.Cl.

F I

H05B 37/02 (2006.01)

H05B 37/02 L

H01L 33/50 (2010.01)

H01L 33/50

C09K 11/59 (2006.01)

C09K 11/59 C P F

C09K 11/64 (2006.01)

C09K 11/59 C P R

C09K 11/73 (2006.01)

C09K 11/59 C Q D

請求項の数 15 (全 76 頁) 最終頁に続く

(21) 出願番号 特願2014-532847 (P2014-532847)
 (86) (22) 出願日 平成25年6月17日(2013.6.17)
 (86) 国際出願番号 PCT/JP2013/066601
 (87) 国際公開番号 W02014/034228
 (87) 国際公開日 平成26年3月6日(2014.3.6)
 審査請求日 平成28年4月11日(2016.4.11)
 (31) 優先権主張番号 特願2012-191015 (P2012-191015)
 (32) 優先日 平成24年8月31日(2012.8.31)
 (33) 優先権主張国 日本国(JP)

(73) 特許権者 000131430
 シチズン電子株式会社
 山梨県富士吉田市上暮地1丁目23番1号
 (74) 代理人 100100549
 弁理士 川口 嘉之
 (74) 代理人 100126505
 弁理士 佐貫 伸一
 (74) 代理人 100131392
 弁理士 丹羽 武司
 (74) 代理人 100151596
 弁理士 下田 俊明
 (72) 発明者 堀江 秀善
 日本国神奈川県小田原市成田1060番地
 三菱化学株式会社内

最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 照明方法及び発光装置

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】

照明対象物を準備する照明対象物準備工程、および、発光装置から出射される光により対象物を $51 \times$ 以上 $150 \underline{1} \times$ 以下の照度範囲で照明する照明工程、を含む照明方法であって、

前記照明工程において、前記発光装置から出射される光が対象物を照明した際に、前記対象物の位置で測定した光が以下の(1)、(2)及び(3)を満たすように照明することを特徴とする照明方法。

(1) 前記対象物の位置で測定した光のANSI C78.377で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が、 -0.04268 D_{uvSSL} -0.0070 である

10

(2) 前記対象物の位置で測定した光による照明を数学的に仮定した場合の#01から#15の下記15種類の修正マンセル色票のCIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a^*_{nSSL} 、 b^*_{nSSL} (ただし n は1から15の自然数) とし、

前記対象物の位置で測定した光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光による照明を数学的に仮定した場合の当該15種類の修正マンセル色票のCIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a^*_{nref} 、 b^*_{nref} (ただし n は1から15の自然数) とした場合に、飽和度差 C_n が

-2.7 C_n 22.3 (n は1から15の自然数)

を満たし、

20

下記式(1)で表される飽和度差の平均が下記式(2)を満たし、

【数1】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \quad (1)$$

【数2】

$$1.7 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 8.2 \quad (2)$$

かつ、飽和度差の最大値を C_{max} 、飽和度差の最小値を C_{min} とした場合に、飽和度差の最大値と、飽和度差の最小値との間の差 $C_{max} - C_{min}$ が

$$3.0 \leq (C_{max} - C_{min}) \leq 21.8$$

を満たす。

ただし、 $C_n = \{ (a_{nSSL}^*)^2 + (b_{nSSL}^*)^2 \} - \{ (a_{nref}^*)^2 + (b_{nref}^*)^2 \}$ とする。

15種類の修正マンセル色票

# 0 1	7.5	P	4	/ 1 0
# 0 2	1 0	P B	4	/ 1 0
# 0 3	5	P B	4	/ 1 2
# 0 4	7.5	B	5	/ 1 0
# 0 5	1 0	B G	6	/ 8
# 0 6	2.5	B G	6	/ 1 0
# 0 7	2.5	G	6	/ 1 2
# 0 8	7.5	G Y	7	/ 1 0
# 0 9	2.5	G Y	8	/ 1 0
# 1 0	5	Y	8.5	/ 1 2
# 1 1	1 0	Y R	7	/ 1 2
# 1 2	5	Y R	7	/ 1 2
# 1 3	1 0	R	6	/ 1 2
# 1 4	5	R	4	/ 1 4
# 1 5	7.5	R P	4	/ 1 2

(3) 前記対象物の位置で測定した光による照明を数学的に仮定した場合の上記15種類の修正マンセル色票のCIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における色相角を n_{SSL} (度) (ただしnは1から15の自然数) とし、

前記対象物の位置で測定した光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光による照明を数学的に仮定した場合の当該15種類の修正マンセル色票のCIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における色相角を n_{ref} (度) (ただしnは1から15の自然数) とした場合に、色相角差の絶対値 $|h_n|$ が

$$0 \leq |h_n| \leq 9.2 \text{ (度)} \quad (n \text{ は } 1 \text{ から } 15 \text{ の自然数})$$

を満たす。

ただし、 $h_n = n_{SSL} - n_{ref}$ とする。

【請求項2】

請求項1に記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光の分光分布を SSL ()、前記対象物の位置で測定した光の T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光の分光分布を ref ()、前記対象物の

位置で測定した光の三刺激値を (X_{SSL} 、 Y_{SSL} 、 Z_{SSL})、前記対象物の位置で測定した光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を (X_{ref} 、 Y_{ref} 、 Z_{ref}) とし、

前記対象物の位置で測定した光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記対象物の位置で測定した光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $\Delta S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\lambda) &= X_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\lambda) &= X_{ref}(\lambda) / Y_{ref} \\ \Delta S(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda) \end{aligned}$$

と定義し、

10

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在し、

前記対象物の位置で測定した光の下記数式 (3) で表される指標 A_{cg} が、-461

$A_{cg} - 25$ を満たすことを特徴とする照明方法。

【数 3】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{\lambda_4} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (3)$$

20

【請求項 3】

請求項 1 に記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記対象物の位置で測定した光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記対象物の位置で測定した光の三刺激値を (X_{SSL} 、 Y_{SSL} 、 Z_{SSL})、前記対象物の位置で測定した光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を (X_{ref} 、 Y_{ref} 、 Z_{ref}) とし、

前記対象物の位置で測定した光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記対象物の位置で測定した光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $\Delta S(\lambda)$ をそれぞれ、

30

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\lambda) &= X_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\lambda) &= X_{ref}(\lambda) / Y_{ref} \\ \Delta S(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda) \end{aligned}$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在せず、

前記対象物の位置で測定した光の下記数式 (4) で表される指標 A_{cg} が、-461

$A_{cg} - 25$ を満たすことを特徴とする照明方法。

40

【数 4】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{780} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (4)$$

【請求項 4】

発光要素が内在する発光装置であって、

前記発光装置から出射される光は、ANSI C78.377 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が、-0.04268 D_{uvSSL} - 0.0070 となる光

50

を主たる放射方向に含み、
かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\lambda) &= S_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) / Y_{ref} \\ S(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda) \end{aligned}$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在し、

下記数式 (3) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ を満たすことを特徴とする発光装置。

【数 5】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{\lambda_4} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (3)$$

【請求項 5】

発光要素が内在する発光装置であって、

前記発光装置から出射される光は、ANSI C78.377 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が、 $-0.04268 \leq D_{uvSSL} \leq -0.0070$ となる光を主たる放射方向に含み、

かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\lambda) &= S_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) / Y_{ref} \\ S(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda) \end{aligned}$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在せず、

下記数式 (4) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ を満たすことを特徴とする発光装置。

【数 6】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{780} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (4)$$

【請求項 6】

請求項 4 または 5 に記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光が以下の (1) 及び (2) を満たすことを特徴とする発光装置。

10

(1) 前記発光装置から当該放射方向に出射される光による照明を数学的に仮定した場合の # 0 1 から # 1 5 の下記 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^* a^* b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a_{nSSL}^* 、 b_{nSSL}^* (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とし、

当該放射方向に出射される光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光での照明を数学的に仮定した場合の当該 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^* a^* b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a_{nref}^* 、 b_{nref}^* (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とした場合に、飽和度差 C_n が

$-2.7 \leq C_n \leq 22.3$ (n は 1 から 1 5 の自然数) を満たし、
下記式 (1) で表される飽和度差の平均が下記式 (2) を満たし、

20

【数 7】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \quad (1)$$

【数 8】

$$1.7 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 8.2 \quad (2)$$

30

かつ飽和度差の最大値を C_{max} 、飽和度差の最小値を C_{min} とした場合に、飽和度差の最大値と、飽和度差の最小値との差 $C_{max} - C_{min}$ が

$$3.0 \leq (C_{max} - C_{min}) \leq 21.8$$

を満たす。

ただし、 $C_n = \{ (a_{nSSL}^*)^2 + (b_{nSSL}^*)^2 \} - \{ (a_{nref}^*)^2 + (b_{nref}^*)^2 \}$ とする。

40

1 5 種類の修正マンセル色票

# 0 1	7 . 5	P	4	/ 1 0
# 0 2	1 0	P B	4	/ 1 0
# 0 3	5	P B	4	/ 1 2
# 0 4	7 . 5	B	5	/ 1 0
# 0 5	1 0	B G	6	/ 8
# 0 6	2 . 5	B G	6	/ 1 0
# 0 7	2 . 5	G	6	/ 1 2
# 0 8	7 . 5	G Y	7	/ 1 0
# 0 9	2 . 5	G Y	8	/ 1 0

50

# 1 0	5	Y	8 . 5 / 1 2
# 1 1	1 0	Y R	7 / 1 2
# 1 2	5	Y R	7 / 1 2
# 1 3	1 0	R	6 / 1 2
# 1 4	5	R	4 / 1 4
# 1 5	7 . 5	R P	4 / 1 2

(2) 前記発光装置から当該放射方向に出射される光による照明を数学的に仮定した場合の上記 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^* a^* b^*$ 色空間における色相角を $_{nSSL}$ (度) (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とし、

当該放射方向に出射される光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光での照明を数学的に仮定した場合の当該 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^* a^* b^*$ 色空間における色相角を $_{nref}$ (度) (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とした場合に、色相角差の絶対値 $| h_n |$ が

0 $| h_n |$ 9 . 2 (度) (n は 1 から 1 5 の自然数) を満たす。

ただし、 $h_n = _{nSSL} - _{nref}$ とする。

【請求項 7】

請求項 4 ~ 6 のいずれか 1 項に記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光は、分光分布 $_{SSL}$ () から導出される波長 3 8 0 nm 以上 7 8 0 nm 以下の範囲の放射効率 K (1 m / W) が

1 7 4 (1 m / W) K (1 m / W) 3 1 8 (1 m / W) を満たすことを特徴とする発光装置。

【請求項 8】

請求項 6 に記載の発光装置であって、前記色相角差の絶対値 $| h_n |$ が

0 . 0 0 3 $| h_n |$ 8 . 3 (度) (n は 1 から 1 5 の自然数) を満たすことを特徴とする発光装置。

【請求項 9】

請求項 6 に記載の発光装置であって、前記式 (1) で表される飽和度差の平均が下記式 (2) ' を満たすことを特徴とする発光装置。

【数 9】

$$2.0 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 7.4 \quad (2)'$$

【請求項 1 0】

請求項 6 に記載の発光装置であって、前記飽和度差 C_n が

2 . 4 C_n 2 0 . 2 (n は 1 から 1 5 の自然数) を満たすことを特徴とする発光装置。

【請求項 1 1】

請求項 6 に記載の発光装置であって、前記飽和度差の最大値と、前記飽和度差の最小値との間の差 $C_{max} - C_{min}$ が

3 . 4 ($C_{max} - C_{min}$) 1 9 . 7 を満たすことを特徴とする発光装置。

【請求項 1 2】

請求項 4 ~ 1 1 のいずれか 1 項に記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光は、黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が

0 . 0 2 5 0 D_{uvSSL} 0 . 0 1 6 6 を満たすことを特徴とする発光装置。

【請求項 13】

請求項 4 ~ 12 のいずれか 1 項に記載の発光装置であって、前記数式 (3) または (4) で表される指標 A_{cg} が

$$-4.19 \leq A_{cg} \leq -2.9$$

を満たすことを特徴とする発光装置。

【請求項 14】

発光要素が内在する発光装置の設計方法であって、

前記発光装置から出射される光が、ANSI C78.377 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が $-0.04268 \leq D_{uvSSL} \leq -0.0070$ である光を、主たる放射方向に含むようにし、

かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$S_{SSL}(\lambda) = S_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL}$$

$$S_{ref}(\lambda) = S_{ref}(\lambda) / Y_{ref}$$

$$S(\lambda) = S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda)$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を $\lambda_R(\text{nm})$ とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在し、

下記数式 (3) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ となるように調整することを特徴とする発光装置の設計方法。

【数 10】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{\lambda_4} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (3)$$

【請求項 15】

発光要素が内在する発光装置の設計方法であって、

前記発光装置から出射される光が、ANSI C78.377 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が $-0.04268 \leq D_{uvSSL} \leq -0.0070$ である光を、主たる放射方向に含むようにし、

かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$S_{SSL}(\lambda) = S_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL}$$

$$S_{ref}(\lambda) = S_{ref}(\lambda) / Y_{ref}$$

$$S(\lambda) = S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda)$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在せず、

下記数式 (4) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ となるように調整することを特徴とする発光装置の設計方法。

【数 11】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{780} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (4)$$

【発明の詳細な説明】

【技術分野】

【0001】

本発明は発光装置から出射する光が対象物を照明する照明方法と、当該照明方法を具現化する発光装置に関する。

【背景技術】

【0002】

近年、GaN系半導体発光素子の高出力化、高効率化は目覚ましく進展している。また、半導体発光素子、もしくは、電子線を励起源とした各種蛍光体の高効率化も盛んに研究されている。これらの結果、旧来のものに比較して、現在の光源、光源を含む光源モジュール、光源モジュールを含む器具、器具を含むシステム等の発光装置は急速に省電力化している。

【0003】

たとえば、GaN系青色発光素子を黄色蛍光体の励起光源として内在させ、かつ、当該 GaN系青色発光素子のスペクトルと当該黄色蛍光体のスペクトルから、いわゆる擬似白色光源を作り、照明用光源、または、これを内在させた照明用器具、さらには、空間内で当該器具を複数配置させた照明システムとすることが広く行われている。(特許文献 1 参

照)

【0004】

これら形態に内在しうる照明用光源の一種であるパッケージ化された LED (たとえばパッケージ材中に、当該 GaN系青色発光素子、黄色蛍光体、封止剤等を含む) は、6000 K 程度の相関色温度 (Correlated Color Temperature / CCT) 領域で、パッケージ LED としての光源効率が 150 lm/W を超える商品もある。(非特許文献 2 参照)

さらに、液晶バックライト用光源等も同様に高効率化、省電力化が進展している。

【0005】

しかし、これらの高効率化を目指した発光装置は、色の見え (Color appearance) や視認性に対する配慮は不十分であることが各方面から指摘されている。特に照明用途として用いた場合には、光源 / 器具 / システム等の発光装置の高効率化とともに、物体を照らした際の「色の見え」あるいは「視認性」は非常に重要である。

【0006】

これらに配慮する試みとしては、国際照明委員会 (Commission Internationale de l'Eclairage / CIE) で確立された演色評価数 (Colour Rendering Index / CRI) (CIE (13.3)) のスコアを向上させるべく、青色発光素子のスペクトルと黄色蛍光体のスペクトルに対して赤色蛍光体や赤色半導体発光素子のスペクトルを重畳させる試み等がなされている。例えば、赤色源を含まない場合の典型的なスペクトル (CCT = 6800 K 程度) では、平均

演色評価数 (R_a) と、鮮やかな赤色の色票に対する特殊演色評価数 (R_9) はそれぞれ $R_a = 81$ 、 $R_9 = 24$ であるが、赤色源を含む場合には $R_a = 98$ 、 $R_9 = 95$ と演色評価数のスコアを上げることができる。(特許文献2参照)

【0007】

また、別の試みとしては、特に特殊照明用途において、発光装置から発せられるスペクトルを調整し、物体の色の見えを所望の色を基調とすることもなされている。例えば、非特許文献1には赤色基調となる照明光源が記載されている。

【先行技術文献】

【特許文献】

【0008】

10

【特許文献1】特許第3503139号公報

【特許文献2】WO2011/024818号パンフレット

【非特許文献】

【0009】

【非特許文献1】“一般蛍光灯 ミートくん”、[online]、プリンス電機株式会社、[平成23年5月16日検索]、インターネット<URL: http://www.prince-d.co.jp/pdct/docs/pdf/catalog_pdf/fl_nrb_ca2011.pdf>

【非特許文献2】“LEDs MAGAZINE”、[平成23年8月22日検索]、インターネット<URL: <http://www.ledsmagazine.com/news/8/8/2>>

【発明の概要】

20

【発明が解決しようとする課題】

【0010】

演色評価数は、評価対象となる発光装置の光(試験光)が有するCCTに対応させて選択される「基準の光」で照明した色の見えに対して、試験光で照明した場合の色の見えがいかに近接しているかを示す指標である。すなわち、演色評価数は評価対象となる発光装置の忠実度を示す指標である。しかし、近年の研究から平均演色評価数(R_a)や特殊演色評価数(R_i)(i は1から14、日本においてはJISの規定により i は1から15)が高いことは、必ずしも人間に対して良好な色の知覚を誘発する訳ではないことが明らかになりつつある。すなわち、演色評価数のスコアを向上させるこれらの手法は、必ずしも良好な色の見えを実現する訳ではないという問題がある。

30

【0011】

さらに、色の見えが照明される物体の照度によって変化する効果は、現在の種々の演色評価指標(color rendition metric)には含まれていない。通常1000lx程度以上の照度である屋外で見た鮮やかな花の色が、500lx程度の室内に持ち込むと、本来同じ色であるにも関わらず、色がくすんで彩度が下がった別物ように見えることは通常経験される。また、たとえば150lx以下の、さらに低照度の環境で見ると、さらに色がくすんで彩度が下がって見える。一般には、物体の色の見えに関する飽和度は照度に依存し、たとえ照明している分光分布が同一であったとしても、照度が下がると飽和度は下がる。すなわち、色の見えはくすむ。これはハント効果(Hunt effect)として知られている。

40

【0012】

ハント効果は演色性、視認性に大きく影響を与えるものの、現状の光源、器具、システム等の発光装置全般の評価には積極的には考慮されない。

特に、たとえば5lxから150lx程度までの低照度環境における演色性確保、視認性確保等がどうすれば可能になるかは明らかとされていない。

【0013】

本発明はこのような課題を解決するためになされたものであって、5lx以上から150lx以下の領域において、従来光源を用いて同程度の照度で物体を照明した場合よりも、人間の知覚する有彩色の色の見えがより良好で、明るさ感が高く、かつ、視認性のより高い物体の見えを実現できる照明方法と、これを具現化するための発光装置を提供するこ

50

とを目的とする。

【課題を解決するための手段】

【0014】

上記目的を達成するため、本発明の第一の実施態様は以下の事項に関する。

[1] 照明対象物を準備する照明対象物準備工程、および、発光装置から出射される光により対象物を $51 \times$ 以上、 $1501 \times$ 以下の照度範囲で照明する照明工程、を含む照明方法であって、

前記照明工程において、前記発光装置から出射される光が対象物を照明した際に、前記対象物の位置で測定した光が以下の(1)、(2)及び(3)を満たすように照明することを特徴とする照明方法。

(1) 前記対象物の位置で測定した光の $ANSI \ C78.377$ で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が、 $-0.04268 \leq D_{uvSSL} \leq 0.0070$ である。

(2) 前記対象物の位置で測定した光による照明を数学的に仮定した場合の #01 から #15 の下記 15 種類の修正マンセル色票の $CIE \ 1976 \ L^*a^*b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a^*_{nSSL} 、 b^*_{nSSL} (ただし n は 1 から 15 の自然数) とし、

前記対象物の位置で測定した光の相関色温度 $T_{SSL} (K)$ に応じて選択される基準の光による照明を数学的に仮定した場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の $CIE \ 1976 \ L^*a^*b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a^*_{nref} 、 b^*_{nref} (ただし n は 1 から 15 の自然数) とした場合に、飽和度差 C_n が

$$-2.7 \leq C_n \leq 22.3 \quad (n \text{ は } 1 \text{ から } 15 \text{ の自然数})$$

を満たし、

下記式(1)で表される飽和度差の平均が下記式(2)を満たし、

【数1】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \quad (1)$$

【数2】

$$1.7 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 8.2 \quad (2)$$

かつ、飽和度差の最大値を C_{max} 、飽和度差の最小値を C_{min} とした場合に、飽和度差の最大値と、飽和度差の最小値との間の差 $C_{max} - C_{min}$ が

$$3.0 \leq (C_{max} - C_{min}) \leq 21.8$$

を満たす。

ただし、 $C_n = \{ (a^*_{nSSL})^2 + (b^*_{nSSL})^2 \} - \{ (a^*_{nref})^2 + (b^*_{nref})^2 \}$ とする。

15 種類の修正マンセル色票

#01	7.5	P	4	/10
#02	10	PB	4	/10
#03	5	PB	4	/12
#04	7.5	B	5	/10
#05	10	BG	6	/8
#06	2.5	BG	6	/10

# 0 7	2 . 5	G	6	/ 1 2
# 0 8	7 . 5	G Y	7	/ 1 0
# 0 9	2 . 5	G Y	8	/ 1 0
# 1 0	5	Y	8 . 5	/ 1 2
# 1 1	1 0	Y R	7	/ 1 2
# 1 2	5	Y R	7	/ 1 2
# 1 3	1 0	R	6	/ 1 2
# 1 4	5	R	4	/ 1 4
# 1 5	7 . 5	R P	4	/ 1 2

(3) 前記対象物の位置で測定した光による照明を数学的に仮定した場合の上記 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^*a^*b^*$ 色空間における色相角を $_{nSSL}$ (度) (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とし、

前記対象物の位置で測定した光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光による照明を数学的に仮定した場合の当該 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^*a^*b^*$ 色空間における色相角を $_{nref}$ (度) (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とした場合に、色相角差の絶対値 $| h_n |$ が

0 $| h_n |$ 9 . 2 (度) (n は 1 から 1 5 の自然数) を満たす。

ただし、 $h_n = _{nSSL} - _{nref}$ とする。

[2] [1] に記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光の分光分布を $_{SSL}$ () 、前記対象物の位置で測定した光の T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光の分光分布を $_{ref}$ () 、前記対象物の位置で測定した光の三刺激値を (X_{SSL} 、 Y_{SSL} 、 Z_{SSL}) 、前記対象物の位置で測定した光の T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光の三刺激値を (X_{ref} 、 Y_{ref} 、 Z_{ref}) とし、

前記対象物の位置で測定した光の規格化分光分布 S_{SSL} () と、前記対象物の位置で測定した光の T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 S_{ref} () と、これら規格化分光分布の差 S () をそれぞれ、

$$S_{SSL} () = _{SSL} () / Y_{SSL}$$

$$S_{ref} () = _{ref} () / Y_{ref}$$

$$S () = S_{ref} () - S_{SSL} ()$$

と定義し、

波長 3 8 0 n m 以上 7 8 0 n m 以内の範囲で、 S_{SSL} () の最長波長極大値を与える波長を $_R$ (n m) とした際に、 $_R$ よりも長波長側に $S_{SSL} (_R) / 2$ となる波長 $_4$ が存在し、

前記対象物の位置で測定した光の下記数式 (3) で表される指標 A_{cg} が、 - 4 6 1

$A_{cg} - 2 5$ を満たすことを特徴とする照明方法。

【数 3】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{\wedge 4} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (3)$$

[3] [1] に記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光の分光分布を $_{SSL}$ () 、前記対象物の位置で測定した光の T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光の分光分布を $_{ref}$ () 、前記対象物の位置で測定した光の三刺激値を (X_{SSL} 、 Y_{SSL} 、 Z_{SSL}) 、前記対象物の位置で測定した光の T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光の三刺激値を (X_{ref} 、 Y_{ref} 、 Z_{ref}) とし、

前記対象物の位置で測定した光の規格化分光分布 S_{SSL} () と、前記対象物の位置で

測定した光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\quad)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\quad)$ をそれぞれ、

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\quad) &= S_{SSL}(\quad) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\quad) &= S_{ref}(\quad) / Y_{ref} \\ S(\quad) &= S_{ref}(\quad) - S_{SSL}(\quad) \end{aligned}$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\quad)$ の最長波長極大値を与える波長を $\lambda_R(\text{nm})$ とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在せず、

前記対象物の位置で測定した光の下記数式 (4) で表される指標 A_{cg} が、 -4.61 10

$A_{cg} - 2.5$ を満たすことを特徴とする照明方法。

【数 4】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{780} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (4)$$

[4][1] ~ [3] のいずれかに記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光の分光分布 $S_{SSL}(\quad)$ から導出される波長 380 nm 以上 780 nm 以下の範囲の放射効率 $K(\text{lm/W})$ が 20

$$1.74(\text{lm/W}) \leq K(\text{lm/W}) \leq 3.18(\text{lm/W})$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[5][1] ~ [4] のいずれかに記載の照明方法であって、前記色相角差の絶対値 $|h_n|$ が

$$0.003 \leq |h_n| \leq 8.3(\text{度}) \quad (n \text{ は } 1 \text{ から } 15 \text{ の自然数})$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[6][1] ~ [5] のいずれかに記載の照明方法であって、前記一般式 (1) で表される飽和度差の平均が下記式 (2) ' を満たすことを特徴とする照明方法。

【数 5】

$$2.0 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 7.4 \quad (2) \quad \text{'}$$

[7][1] ~ [6] のいずれかに記載の照明方法であって、前記飽和度差 C_n が

$$-2.4 \leq C_n \leq 20.2 \quad (n \text{ は } 1 \text{ から } 15 \text{ の自然数})$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[8][1] ~ [7] のいずれかに記載の照明方法であって、前記飽和度差の最大値と、 40

前記飽和度差の最小値との間の差 $C_{\max} - C_{\min}$ が

$$3.4 \leq (C_{\max} - C_{\min}) \leq 19.7$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[9][1] ~ [8] のいずれかに記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光は、黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が

$$-0.0250 \leq D_{uvSSL} \leq -0.0166$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[10][2] または [3] に記載の照明方法であって、前記数式 (3) または (4) で表される指標 A_{cg} が

$$-4.19 \leq A_{cg} \leq -2.9$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[1 1] [1] ~ [1 0] のいずれかに記載の照明方法であって、

前記対象物の位置で測定した光は、分光分布 $\text{SSL}(\quad)$ から導出される波長 380 nm 以上 780 nm 以下の範囲の放射効率 $K(\text{lm/W})$ が

$$195(\text{lm/W}) \leq K(\text{lm/W}) \leq 288(\text{lm/W})$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

[1 2] [1] ~ [1 1] のいずれかに記載の照明方法であって、前記対象物の位置で測定した光の相関色温度 $T_{\text{SSL}}(\text{K})$ が

$$2550(\text{K}) \leq T_{\text{SSL}}(\text{K}) \leq 5650(\text{K})$$

を満たすことを特徴とする照明方法。

10

[1 3] [1] ~ [1 2] のいずれかに記載の照明方法であって、前記発光装置は発光要素として半導体発光素子を備え、前記半導体発光素子が出射する光を含めて 1 種類以上 6 種類以下の発光要素から出射される光を発することを特徴とする照明方法。

[1 4] [1] ~ [1 3] のいずれかに記載の照明方法であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が 380 nm 以上 495 nm 未満であって、かつ、半値全幅が 2 nm 以上 45 nm 以下であることを特徴とする照明方法。

[1 5] [1 4] に記載の照明方法であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が 395 nm 以上 420 nm 未満であることを特徴とする照明方法。

[1 6] [1 4] に記載の照明方法であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が 420 nm 以上 455 nm 未満であることを特徴とする照明方法。

20

[1 7] [1 4] に記載の照明方法であって、当該半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が 455 nm 以上 485 nm 未満であることを特徴とする照明方法。

[1 8] [1] ~ [1 3] のいずれかに記載の照明方法であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が 495 nm 以上 590 nm 未満であって、かつ、半値全幅が 2 nm 以上 75 nm 以下であることを特徴とする照明方法。

[1 9] [1] ~ [1 3] のいずれかに記載の照明方法であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が 590 nm 以上 780 nm 未満であって、かつ、半値全幅が 2 nm 以上 30 nm 以下であることを特徴とする照明方法。

[2 0] [1] ~ [1 9] のいずれかに記載の照明方法であって、前記半導体発光素子はサファイア基板、Ga N 基板、Ga A s 基板、Ga P 基板からなる群から選択されるいずれかの基板上で作成されたことを特徴とする照明方法。

30

[2 1] [1] ~ [1 9] のいずれかに記載の照明方法であって、前記半導体発光素子は Ga N 基板、または Ga P 基板上で作成され、かつ前記基板の厚みが 100 μm 以上 2 mm 以下であることを特徴とする照明方法。

[2 2] [1] ~ [1 9] のいずれかに記載の照明方法であって、前記半導体発光素子はサファイア基板、または Ga A s 基板上で作成され、かつ半導体発光素子は基板から剥離されてなることを特徴とする照明方法。

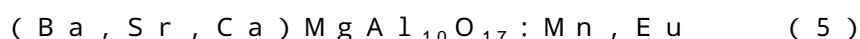
[2 3] [1] ~ [2 2] のいずれかに記載の照明方法であって、発光要素として蛍光体を備えることを特徴とする照明方法。

[2 4] [2 3] に記載の照明方法であって、前記蛍光体は、発光スペクトルの異なる蛍光体を 1 種類以上 5 種類以下含むことを特徴とする照明方法。

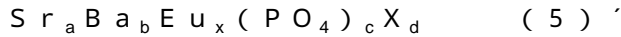
40

[2 5] [2 3] または [2 4] に記載の照明方法であって、前記蛍光体は、室温で光励起した場合の単体発光スペクトルのピーク波長が 380 nm 以上 495 nm 未満であって、かつ、半値全幅が 2 nm 以上 90 nm 以下である蛍光体を含むことを特徴とする照明方法。

[2 6] [2 5] に記載の照明方法であって、前記蛍光体が下記一般式 (5) で表される蛍光体、下記一般式 (5) ' で表される蛍光体、 $(\text{Sr}, \text{Ba})_3\text{MgSi}_2\text{O}_8 : \text{Eu}^{2+}$ 、および $(\text{Ba}, \text{Sr}, \text{Ca}, \text{Mg})\text{Si}_2\text{O}_2\text{N}_2 : \text{Eu}$ からなる群から選択される 1 種類以上を含むことを特徴とする照明方法。



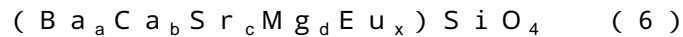
50



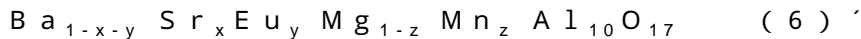
(一般式(5)′において、XはClである。また、c、d及びxは、 $2.7 \leq c \leq 3.3$ 、 $0.9 \leq d \leq 1.1$ 、 $0.3 \leq x \leq 1.2$ を満足する数である。さらに、a及びbは、 $a+b=5-x$ かつ $0 \leq b/(a+b) \leq 0.6$ の条件を満足する。)

[27][23]または[24]に記載の照明方法であって、前記蛍光体は、室温で光励起した場合の単体発光スペクトルのピーク波長が495nm以上590nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上130nm以下である蛍光体を含むことを特徴とする照明方法。

[28][27]に記載の照明方法であって、前記蛍光体が $\text{Si}_{6-z}\text{Al}_z\text{O}_z\text{N}_{8-z}:\text{Eu}$ (ただし $0 < z < 4.2$)、下記一般式(6)で表される蛍光体、下記一般式(6)′で表される蛍光体、および $\text{SrGaS}_4:\text{Eu}^{2+}$ からなる群から選択される1種以上を含むことを特徴とする照明方法。



(一般式(6)においてa、b、c、dおよびxが、 $a+b+c+d+x=2$ 、 $1.0 \leq a \leq 2.0$ 、 $0 \leq b < 0.2$ 、 $0.2 \leq c \leq 0.8$ 、 $0 \leq d < 0.2$ および $0 < x \leq 0.5$ を満たす。)



(一般式(6)′においてx、yおよびzはそれぞれ $0.1 \leq x \leq 0.4$ 、 $0.25 \leq y \leq 0.6$ 及び $0.05 \leq z \leq 0.5$ を満たす。)

[29][23]または[24]に記載の照明方法であって、前記蛍光体は、室温で光励起した場合の単体発光スペクトルのピーク波長が590nm以上780nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上130nm以下である蛍光体を含むことを特徴とする照明方法。

[30][29]に記載の照明方法であって、前記蛍光体が下記一般式(7)で表される蛍光体、下記一般式(7)′で表される蛍光体、 $(\text{Sr}, \text{Ca}, \text{Ba})_2\text{Al}_x\text{Si}_{5-x}\text{O}_x\text{N}_{8-x}:\text{Eu}$ (ただし $0 \leq x \leq 2$)、 $\text{Eu}_y(\text{Sr}, \text{Ca}, \text{Ba})_{1-y}:\text{Al}_{1+x}\text{Si}_{4-x}\text{O}_x\text{N}_{7-x}$ (ただし $0 \leq x < 4$ 、 $0 \leq y < 0.2$)、 $\text{K}_2\text{SiF}_6:\text{Mn}^{4+}$ 、 $\text{A}_{2+x}\text{M}_y\text{Mn}_z\text{F}_n$ (AはNaおよび/またはK; MはSiおよびAl; $-1 \leq x \leq 1$ かつ $0.9 \leq y+z \leq 1.1$ かつ $0.001 \leq z \leq 0.4$ かつ $5 \leq n \leq 7$)、 $(\text{Ca}, \text{Sr}, \text{Ba}, \text{Mg})\text{AlSiN}_3:\text{Eu}$ および/または $(\text{Ca}, \text{Sr}, \text{Ba})\text{AlSiN}_3:\text{Eu}$ 、並びに $(\text{CaAlSiN}_3)_{1-x}(\text{Si}_2\text{N}_2\text{O})_x:\text{Eu}$ (ただし、xは $0 < x < 0.5$)からなる群から選択される1種以上を含むことを特徴とする照明方法。



(一般式(7)において、x及びyはそれぞれ $0.02 \leq x \leq 0.50$ 及び $0 \leq y \leq 0.50$ を満たす数を表し、LnはY、Gd、Lu、Sc、Sm及びErの少なくとも1種の3価希土類元素を表す。)



(一般式(7)′において、k、x、yは、各々、 $2.8 \leq k \leq 5$ 、 $0.1 \leq x \leq 0.7$ 、 $0.005 \leq y \leq 0.015$ を満たす数を表し、Aはカルシウム(Ca)、ストロンチウム(Sr)、バリウム(Ba)、亜鉛(Zn)、またはこれらの混合物である。)

[31][1]~[13]のいずれかに記載の照明方法であって、発光要素として蛍光体を備え、前記半導体発光素子は発光スペクトルのピーク波長が395nm以上420nm未満であり、前記蛍光体は、SBCA、 --SiAlON 、およびCASONを含むことを特徴とする照明方法。

[32][1]~[13]のいずれかに記載の照明方法であって、発光要素として蛍光体を備え、前記半導体発光素子は発光スペクトルのピーク波長が395nm以上420nm未満であり、前記蛍光体は、SCA、 --SiAlON 、およびCASONを含むことを特徴とする照明方法。

[33][1]~[32]のいずれかに記載の照明方法であって、前記発光装置はパッケージ化LED、LEDモジュール、LED照明器具、およびLED照明システムからなる

10

20

30

40

50

群から選択されるいずれかであることを特徴とする照明方法。

[3 4] 家庭用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[3 5] 展示用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[3 6] 演出用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[3 7] 医療用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[3 8] 作業用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[3 9] 工業機器内用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[4 0] 交通機関内装用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[4 1] 美術品用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

[4 2] 高齢者用に用いられる、[1] ~ [3 3] のいずれかに記載の照明方法。

10

また、上記目的を達成するための本発明の第二の実施態様は以下の事項に関する。

[4 3] 発光要素が内在する発光装置であって、

前記発光装置から出射される光は、ANSI C 78 . 3 7 7 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が、 -0.04268 D_{uvSSL} -0.0070 となる光を主たる放射方向に含み、

かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}()$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}()$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

20

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}()$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}()$ と、これら規格化分光分布の差 $S()$ をそれぞれ、

$$S_{SSL}() = S_{SSL}() / Y_{SSL}$$

$$S_{ref}() = S_{ref}() / Y_{ref}$$

$$S() = S_{ref}() - S_{SSL}()$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}()$ の最長波長極大値を与える波長を $\lambda_R(\text{nm})$ とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R)/2$ となる波長 λ_4 が存在し、

30

下記数式 (3) で表される指標 A_{cg} が、 -461 A_{cg} -25 を満たすことを特徴とする発光装置。

【数 6】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{\lambda_4} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (3)$$

[4 4] 発光要素が内在する発光装置であって、

前記発光装置から出射される光は、ANSI C 78 . 3 7 7 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が、 -0.04268 D_{uvSSL} -0.0070 となる光を主たる放射方向に含み、

40

かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}()$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}()$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}()$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の

50

規格化分光分布 $S_{ref}(\quad)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\quad)$ をそれぞれ、

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\quad) &= S_{SSL}(\quad) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\quad) &= S_{ref}(\quad) / Y_{ref} \\ S(\quad) &= S_{ref}(\quad) - S_{SSL}(\quad) \end{aligned}$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\quad)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在せず、

下記数式 (4) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ を満たすことを特徴とする発光装置。

10

【数 7】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{780} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (4)$$

[4 5] [4 3] または [4 4] に記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光が以下の (1) 及び (2) を満たすことを特徴とする発光装置。

(1) 前記発光装置から当該放射方向に出射される光による照明を数学的に仮定した場合の # 0 1 から # 1 5 の下記 1 5 種類の修正マンセル色票の CIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a_{nSSL}^* 、 b_{nSSL}^* (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とし、

20

当該放射方向に出射される光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光での照明を数学的に仮定した場合の当該 1 5 種類の修正マンセル色票の CIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a_{nref}^* 、 b_{nref}^* (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とした場合に、飽和度差 C_n が

$$-2.7 \leq C_n \leq 22.3 \quad (n \text{ は } 1 \text{ から } 15 \text{ の自然数})$$

を満たし、下記式 (1) で表される飽和度差の平均が下記式 (2) を満たし、

【数 8】

30

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \quad (1)$$

【数 9】

$$1.7 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 8.2 \quad (2)$$

40

かつ飽和度差の最大値を C_{max} 、飽和度差の最小値を C_{min} とした場合に、飽和度差の最大値と、飽和度差の最小値との間の差 $C_{max} - C_{min}$ が

$$3.0 \leq (C_{max} - C_{min}) \leq 21.8$$

を満たす。

ただし、 $C_n = \{ (a_{nSSL}^*)^2 + (b_{nSSL}^*)^2 \} - \{ (a_{nref}^*)^2 + (b_{nref}^*)^2 \}$ とする。

1 5 種類の修正マンセル色票

0 1 7 . 5 P 4 / 1 0

50

# 0 2	1 0	P B	4	/ 1 0
# 0 3	5	P B	4	/ 1 2
# 0 4	7 . 5	B	5	/ 1 0
# 0 5	1 0	B G	6	/ 8
# 0 6	2 . 5	B G	6	/ 1 0
# 0 7	2 . 5	G	6	/ 1 2
# 0 8	7 . 5	G Y	7	/ 1 0
# 0 9	2 . 5	G Y	8	/ 1 0
# 1 0	5	Y	8 . 5	/ 1 2
# 1 1	1 0	Y R	7	/ 1 2
# 1 2	5	Y R	7	/ 1 2
# 1 3	1 0	R	6	/ 1 2
# 1 4	5	R	4	/ 1 4
# 1 5	7 . 5	R P	4	/ 1 2

10

(2) 前記発光装置から当該放射方向に出射される光による照明を数学的に仮定した場合の上記 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^* a^* b^*$ 色空間における色相角を $_{nSSL}$ (度) (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とし、

当該放射方向に出射される光の相関色温度 T_{SSL} (K) に応じて選択される基準の光での照明を数学的に仮定した場合の当該 1 5 種類の修正マンセル色票の C I E 1 9 7 6 $L^* a^* b^*$ 色空間における色相角を $_{nref}$ (度) (ただし n は 1 から 1 5 の自然数) とした場合に、色相角差の絶対値 $| h_n |$ が

20

$0 \leq | h_n | \leq 9 . 2$ (度) (n は 1 から 1 5 の自然数)

を満たす。

ただし、 $h_n = _{nSSL} - _{nref}$ とする。

[4 6] [4 3] ~ [4 5] のいずれかに記載の発光装置であって、

5 1 x 以上、 1 5 0 1 x 以下となる低照度の照明環境を創出する際に用いられる発光装置。

[4 7] [4 3] ~ [4 5] のいずれかに記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光は、分光分布 $_{SSL}$ () から導出される波長 3 8 0 nm 以上 7 8 0 nm 以下の範囲の放射効率 K (lm / W) が

30

1 7 4 (lm / W) $\leq K$ (lm / W) \leq 3 1 8 (lm / W)

を満たすことを特徴とする発光装置。

[4 8] [4 5] に記載の発光装置であって、前記色相角差の絶対値 $| h_n |$ が

$0 . 0 0 3 \leq | h_n | \leq 8 . 3$ (度) (n は 1 から 1 5 の自然数)

を満たすことを特徴とする発光装置。

[4 9] [4 5] に記載の発光装置であって、前記一般式 (1) で表される飽和度差の平均が下記式 (2)

を満たすことを特徴とする発光装置。

【数 1 0】

40

$$2.0 \leq \frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \leq 7.4 \quad (2)$$

[5 0] [4 5] に記載の発光装置であって、前記飽和度差 C_n が

$2 . 4 \leq C_n \leq 2 0 . 2$ (n は 1 から 1 5 の自然数)

を満たすことを特徴とする発光装置。

[5 1] [4 5] に記載の発光装置であって、前記飽和度差の最大値と、前記飽和度差の最小値との間の差 $C_{max} - C_{min}$ が

50

3.4 ($C_{\max} - C_{\min}$) 19.7
を満たすことを特徴とする発光装置。

[52][43]～[51]のいずれかに記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光は、黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が
- 0.0250 D_{uvSSL} - 0.0166

を満たすことを特徴とする発光装置。

[53][43]～[52]のいずれかに記載の発光装置であって、前記数式(3)または(4)で表される指標 A_{cg} が

- 419 A_{cg} - 29

を満たすことを特徴とする発光装置。

10

[54][43]～[53]のいずれかに記載の発光装置であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光は、分光分布 $_{SSL}$ () から導出される波長380nm以上780nm以下の範囲の放射効率 $K(1m/W)$ が、

195 (1m/W) $K(1m/W)$ 288 (1m/W)

を満たすことを特徴とする発光装置。

[55][43]～[54]のいずれかに記載の発光装置であって、前記相関色温度 $T_{SSL}(K)$ が

2550 (K) $T_{SSL}(K)$ 5650 (K)

を満たすことを特徴とする発光装置。

20

[56][43]～[55]のいずれかに記載の発光装置であって、前記発光装置は発光要素として半導体発光素子を備え、前記半導体発光素子が出射する光を含めて1種類以上6種類以下の発光要素から出射される光を当該放射方向に発することを特徴とする発光装置。

[57][43]～[56]のいずれかに記載の発光装置であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が380nm以上495nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上45nm以下であることを特徴とする発光装置。

[58][57]に記載の発光装置であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が395nm以上420nm未満であることを特徴とする発光装置。

[59][57]に記載の発光装置であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が420nm以上455nm未満であることを特徴とする発光装置。

30

[60][57]に記載の発光装置であって、当該半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が455nm以上485nm未満であることを特徴とする発光装置。

[61][43]～[56]のいずれかに記載の発光装置であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が495nm以上590nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上75nm以下であることを特徴とする発光装置。

[62][43]～[56]のいずれかに記載の発光装置であって、前記半導体発光素子の発光スペクトルのピーク波長が590nm以上780nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上30nm以下であることを特徴とする発光装置。

[63][43]～[62]のいずれかに記載の発光装置であって、前記半導体発光素子はサファイア基板、Ga₂N基板、GaAs基板、GaP基板からなる群から選択されるい

40

ずれかの基板上で作成されたことを特徴とする発光装置。
[64][43]～[62]のいずれかに記載の発光装置であって、前記半導体発光素子はGa₂N基板、またはGaP基板上で作成され、かつ前記基板の厚みが100μm以上2mm以下であることを特徴とする発光装置。

[65][43]～[62]のいずれかに記載の発光装置であって、前記半導体発光素子はサファイア基板、またはGaAs基板上で作成され、かつ半導体発光素子は基板から剥離されてなることを特徴とする発光装置。

[66][43]～[65]のいずれかに記載の発光装置であって、発光要素として蛍光体を備えることを特徴とする発光装置。

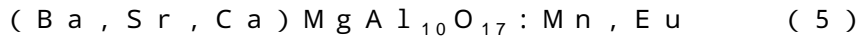
[67][66]に記載の発光装置であって、前記蛍光体は、発光スペクトルの異なる蛍

50

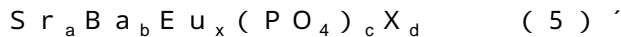
光体を1種類以上5種類以下含むことを特徴とする発光装置。

[68][66]または[67]に記載の発光装置であって、前記蛍光体は、室温で光励起した場合の単体発光スペクトルのピーク波長が380nm以上495nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上90nm以下である蛍光体を含むことを特徴とする発光装置。

[69][68]に記載の発光装置であって、前記蛍光体が下記一般式(5)で表される蛍光体、下記一般式(5)'で表される蛍光体、 $(\text{Sr}, \text{Ba})_3\text{MgSi}_2\text{O}_8:\text{Eu}^{2+}$ 、および $(\text{Ba}, \text{Sr}, \text{Ca}, \text{Mg})\text{Si}_2\text{O}_2\text{N}_2:\text{Eu}$ からなる群から選択される1種以上を含むことを特徴とする発光装置。



10

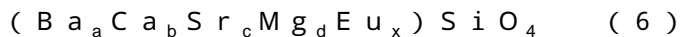


(一般式(5)'において、XはClである。また、c、d及びxは、 $2 \leq c \leq 3$ 、 $3 \leq d \leq 10$ 、 $0 \leq x \leq 1$ を満足する数である。さらに、a及びbは、 $a+b=5-x$ かつ $0 \leq b/(a+b) \leq 0.6$ の条件を満足する。)

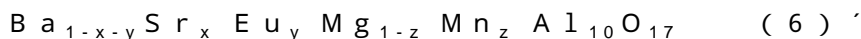
[70][66]または[67]に記載の発光装置であって、前記蛍光体は、室温で光励起した場合の単体発光スペクトルのピーク波長が495nm以上590nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上130nm以下である蛍光体を含むことを特徴とする発光装置。

[71][70]に記載の発光装置であって、前記蛍光体が $\text{Si}_{6-z}\text{Al}_z\text{O}_z\text{N}_{8-z}:\text{Eu}$ (ただし $0 < z < 4.2$)、下記一般式(6)で表される蛍光体、下記一般式(6)'で表される蛍光体、および $\text{SrGaS}_4:\text{Eu}^{2+}$ からなる群から選択される1種以上を含むことを特徴とする発光装置。

20



(一般式(6)においてa、b、c、dおよびxが、 $a+b+c+d+x=2$ 、 $0 \leq a \leq 2$ 、 $0 \leq b < 0.2$ 、 $0 \leq c < 0.8$ 、 $0 \leq d < 0.2$ および $0 \leq x \leq 0.5$ を満たす。)



(一般式(6)'においてx、yおよびzはそれぞれ $0 \leq x \leq 0.4$ 、 $0 \leq y \leq 0.6$ 及び $0 \leq z \leq 0.5$ を満たす。)

[72][66]または[67]に記載の発光装置であって、前記蛍光体は、室温で光励起した場合の単体発光スペクトルのピーク波長が590nm以上780nm未満であって、かつ、半値全幅が2nm以上130nm以下である蛍光体を含むことを特徴とする発光装置。

30

[73][72]に記載の発光装置であって、前記蛍光体が下記一般式(7)で表される蛍光体、下記一般式(7)'で表される蛍光体、 $(\text{Sr}, \text{Ca}, \text{Ba})_2\text{Al}_x\text{Si}_{5-x}\text{O}_x\text{N}_{8-x}:\text{Eu}$ (ただし $0 \leq x \leq 2$)、 $\text{Eu}_y(\text{Sr}, \text{Ca}, \text{Ba})_{1-y}:\text{Al}_{1+x}\text{Si}_{4-x}\text{O}_x\text{N}_{7-x}$ (ただし $0 \leq x < 4$ 、 $0 \leq y < 0.2$)、 $\text{K}_2\text{SiF}_6:\text{Mn}^{4+}$ 、 $\text{A}_{2+x}\text{M}_y\text{Mn}_z\text{F}_n$ (AはNaおよび/またはK; MはSiおよびAl; $-1 \leq x \leq 1$ かつ $0.9 \leq y+z \leq 1.1$ かつ $0.001 \leq z \leq 0.4$ かつ $5 \leq n \leq 7$)、 $(\text{Ca}, \text{Sr}, \text{Ba}, \text{Mg})\text{AlSiN}_3:\text{Eu}$ および/または $(\text{Ca}, \text{Sr}, \text{Ba})\text{AlSiN}_3:\text{Eu}$ 、並びに $(\text{CaAlSiN}_3)_{1-x}(\text{Si}_2\text{N}_2\text{O})_x:\text{Eu}$ (ただし、xは $0 < x < 0.5$)からなる群から選択される1種以上を含むことを特徴とする発光装置。

40



(一般式(7)において、x及びyはそれぞれ $0 \leq x \leq 0.5$ 及び $0 \leq y \leq 0.5$ を満たす数を表し、LnはY、Gd、Lu、Sc、Sm及びErの少なくとも1種の3価希土類元素を表す。)



(一般式(7)'において、k、x、yは、各々、 $2 \leq k \leq 5$ 、 $0 \leq x \leq 0.7$ 、 $0 \leq y \leq 0.005$ を満たす数を表し、Aはカルシウム(Ca)、ストロンチウム(Sr)、バリウム(Ba)、亜鉛(Zn)、またはこれらの混合物である。)

50

[7 4] [4 3] ~ [5 6] のいずれかに記載の発光装置であって、発光要素として蛍光体を備え、前記半導体発光素子は発光スペクトルのピーク波長が 3 9 5 n m 以上 4 2 0 n m 未満であり、前記蛍光体は、S B C A、- S i A l O N、および C A S O N を含むことを特徴とする発光装置。

[7 5] [4 3] ~ [5 6] のいずれかに記載の発光装置であって、発光要素として蛍光体を備え、前記半導体発光素子は発光スペクトルのピーク波長が 3 9 5 n m 以上 4 2 0 n m 未満であり、前記蛍光体は、S C A、- S i A l O N、および C A S O N を含むことを特徴とする発光装置。

[7 6] [4 3] ~ [7 5] のいずれかに記載の発光装置であって、パッケージ化 L E D、L E D モジュール、L E D 照明器具、および L E D 照明システムからなる群から選択されるいずれかであることを特徴とする発光装置。

10

[7 7] 家庭用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[7 8] 展示物用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[7 9] 演出用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[8 0] 医療用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[8 1] 作業用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

20

[8 2] 工業機器内用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[8 3] 交通機関内装用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[8 4] 美術品用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

[8 5] 高齢者用照明装置として用いられる、[4 3] ~ [7 6] のいずれかに記載の発光装置。

また、上記目的を達成するための本発明の第三の実施態様は以下の事項に関する。

30

[8 6] 発光要素が内在する発光装置の設計方法であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光が対象物を照明する照度を 5 lx 以上 150 lx 以下とし、

前記発光装置から出射される光が、ANSI C 7 8 . 3 7 7 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が -0.04268 D_{uvSSL} -0.0070 である光を、主たる放射方向に含むようにし、

かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

40

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$S_{SSL}(\lambda) = S_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL}$$

$$S_{ref}(\lambda) = S_{ref}(\lambda) / Y_{ref}$$

$$S(\lambda) = S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda)$$

と定義し、

波長 3 8 0 n m 以上 7 8 0 n m 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える

50

波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在し、

下記数式 (3) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ となるように調整することを特徴とする発光装置の設計方法。

【数 1 1】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{\lambda_4} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (3)$$

10

[8 7] 発光要素が内在する発光装置の設計方法であって、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光が対象物を照明する照度を $51x$ 以上 $1501x$ 以下とし、

前記発光装置から出射される光が、ANSI C78.377 で定義される黒体放射軌跡からの距離 D_{uvSSL} が $-0.04268 \leq D_{uvSSL} \leq -0.0070$ である光を、主たる放射方向に含むようにし、かつ、

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の分光分布を $S_{SSL}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の分光分布を $S_{ref}(\lambda)$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の三刺激値を $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ 、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の三刺激値を $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ とし、

20

前記発光装置から当該放射方向に出射される光の規格化分光分布 $S_{SSL}(\lambda)$ と、前記発光装置から当該放射方向に出射される光の $T_{SSL}(K)$ に応じて選択される基準の光の規格化分光分布 $S_{ref}(\lambda)$ と、これら規格化分光分布の差 $S(\lambda)$ をそれぞれ、

$$\begin{aligned} S_{SSL}(\lambda) &= S_{SSL}(\lambda) / Y_{SSL} \\ S_{ref}(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) / Y_{ref} \\ S(\lambda) &= S_{ref}(\lambda) - S_{SSL}(\lambda) \end{aligned}$$

と定義し、

波長 380 nm 以上 780 nm 以内の範囲で、 $S_{SSL}(\lambda)$ の最長波長極大値を与える波長を λ_R (nm) とした際に、 λ_R よりも長波長側に $S_{SSL}(\lambda_R) / 2$ となる波長 λ_4 が存在せず、

30

下記数式 (4) で表される指標 A_{cg} が、 $-4.61 \leq A_{cg} \leq -2.5$ となるように調整することを特徴とする発光装置の設計方法。

【数 1 2】

$$A_{cg} = \int_{380}^{495} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{495}^{590} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{590}^{780} \Delta S(\lambda) d\lambda \quad (4)$$

40

【発明の効果】

【0015】

本発明によれば、基準の光 (実験用基準光と記載する場合がある) で照明された場合や、また、基準の光に近接した色の見えとなり高 R_a 、かつ高 R_i である光 (実験用疑似基準光と記載する場合がある) を放射する発光装置で照明した場合等に比較して、ほぼ同様の CCT、ほぼ同様の照度であっても、被験者がより良いと判断する照明が実現される。

【0016】

より具体的に例示すれば、本発明により実現する効果は、以下の通りである。

第一に、本発明の照明方法により照明した場合、あるいは本発明の発光装置を用いて照明した場合には、照度が $51x$ から $1501x$ あるいはそれ以下の照度であったとしても

50

、紫色、青紫色、青色、青緑色、緑色、黄緑色、黄色、黄赤色、赤色、赤紫色などの大半の色、場合によってはすべての色について、従来光源を用いて同程度の照度で物体を照明した場合よりも、人間の知覚する有彩色の色の見えがより良好になる。また、中間的な彩度を有する、被験者（日本人）の肌色、各種食品、衣料品、木材色等も、被験者がより好ましいと感じる色のお見えとなる。

第二に、本発明の照明方法により照明した場合、あるいは本発明の発光装置を用いて照明した場合には、実験用基準光や実験用擬似基準光で照明した場合等に比較して、ほぼ同様の CCT、ほぼ同様の照度であっても、明るさ感が向上する。

第三に、本発明の照明方法により照明した場合、あるいは本発明の発光装置を用いて照明した場合には、実験用基準光や実験用擬似基準光で照明した場合等に比較して、ほぼ同様の CCT、ほぼ同様の照度であっても、近接した色相における色識別が容易になり、あたたかも高照度環境下で見たように視認性が向上し、物体がよりはっきりと、容易に、視認できるようになる。

【図面の簡単な説明】

【0017】

【図1】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である。

【図2】ピーク波長 475 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である。

【図3】ピーク波長 425 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である。

【図4】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0000$)。

【図5】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0100$)。

【図6】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0150$)。

【図7】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0100$)。

【図 8】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0200$)。

【図 9】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0300$)。

10

【図 10】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0400$)。

【図 11】ピーク波長 459 nm の半導体発光素子が内在し、緑色蛍光体と赤色蛍光体を備えたパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0500$)。

20

【図 12】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0000$)。

【図 13】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0100$)。

【図 14】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0200$)。

30

【図 15】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0300$)。

【図 16】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = 0.0400$)。

40

【図 17】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0100$)。

【図 18】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該 15 種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットした CIE L A B 色空間を示す図である ($Duv = -0.0200$)。

【図 19】4 種類の半導体発光素子が内在するパッケージ LED から出射され、15 種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該 LED で照明された場合と、

50

基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = -0.0300$)。

【図20】4種類の半導体発光素子が内在するパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = -0.0400$)。

【図21】4種類の半導体発光素子が内在するパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = -0.0500$)。

10

【図22】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = 0.0001$)。

【図23】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = 0.0100$)。

20

【図24】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = 0.0194$)。

【図25】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = 0.0303$)。

30

【図26】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = 0.0401$)。

【図27】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = 0.0496$)。

40

【図28】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = -0.0100$)。

【図29】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIE L A B色空間を示す図である($Duv = -0.0200$)。

50

【図30】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である($Duv = -0.0303$)。

【図31】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である($Duv = -0.0403$)。

10

【図32】ピーク波長405nmの半導体発光素子が内在し、青色蛍光体、赤色蛍光体を備えたパッケージLEDから出射され、15種類の修正マンセル色票を照明したと仮定した分光分布と、当該LEDで照明された場合と、基準の光で照明された場合の当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である($Duv = -0.0448$)。

【図33】パラメータ A_{cg} の積分範囲を示す図である(CCTが5000K以上の場合)

【図34】パラメータ A_{cg} の積分範囲を示す図である(CCTが5000K未満の場合)

【図35】試験光3の規格化試験光分光分布(実線)と試験光3に対応する計算用基準光の規格化基準光分光分布(点線)を示す図である。

【図36】試験光3で対象物を照明した場合(実線)と、試験光3に対応する計算用基準光で照明した場合をそれぞれ仮定した、当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である。

20

【図37】試験光11の規格化試験光分光分布(実線)と試験光11に対応する計算用基準光の規格化基準光分光分布(点線)を示す図である。

【図38】試験光11で対象物を照明した場合(実線)と、試験光11に対応する計算用基準光で照明した場合をそれぞれ仮定した、当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である。

【図39】試験光15の規格化試験光分光分布(実線)と試験光15に対応する計算用基準光の規格化基準光分光分布(点線)を示す図である。

【図40】試験光15で対象物を照明した場合(実線)と、試験光15に対応する計算用基準光で照明した場合をそれぞれ仮定した、当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である。

30

【図41】比較試験光18の規格化試験光分光分布(実線)と比較試験光18に対応する計算用基準光の規格化基準光分光分布(点線)を示す図である。

【図42】比較試験光18で対象物を照明した場合(実線)と、比較試験光18に対応する計算用基準光で照明した場合をそれぞれ仮定した、当該15種類の修正マンセル色票の a^* 値と b^* 値とを共にプロットしたCIELAB空間を示す図である。

【発明を実施するための形態】

【0018】

以下、本発明を詳細に説明するが、本発明は以下の実施の形態に限定されるものではなく、その要旨の範囲内であれば種々に変更して実施することができる。

40

なお、本発明の第一の実施態様における照明方法は、該照明方法に用いる発光装置から出射された光が対象物を照明した場合において、当該対象物が照明されている位置における光により、発明を特定するものである。そのため、本発明の要件を満たす「対象物が照明されている位置」における光を出射できる発光装置による照明方法は、本発明の範囲に属するものである。

また、本発明の第二および第三の実施態様では、発光装置が放射する光のうち「主たる放射方向」の光により発明を特定するものである。そのため、本発明の要件を満たす「主たる放射方向」の光を含む放射を行うことができる発光装置は、本発明の範囲に属するものである。

50

【0019】

ここで、本発明の第二および第三の実施態様における「主たる放射方向 (radiant direction)」とは、発光装置の使用状況に即して、適した範囲を有し、かつ、適した向きへ光が放射されている方向を示す。

例えば、発光装置の光度 (luminous intensity) もしくは輝度 (luminance) が最大もしくは極大となる方向でありうる。

また、発光装置の光度もしくは輝度が最大もしくは極大となる方向を含む有限の範囲を持った方向でありうる。

また、発光装置の放射強度 (radiant intensity) あるいは放射輝度 (radiance) が最大もしくは極大となる方向でありうる。

また、発光装置の放射強度あるいは放射輝度が最大もしくは極大となる方向を含む有限の範囲を持った方向でありうる。

以下、具体的に例示する。

発光装置が単体発光ダイオード (LED)、単体パッケージLED、単体LEDモジュール、単体LED電球、蛍光灯と半導体発光素子の単体複合ランプ、白熱電球と半導体発光素子の単体複合ランプ等である場合には、主たる放射方向は各発光装置の鉛直方向、鉛直方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。

発光装置が前記パッケージLED等にレンズ、反射機構等を付与したLED照明器具、蛍光灯と半導体発光素子が内在する照明器具であって、いわゆる、直接型照明用途、半直接型照明用途、全般拡散照明用途、直接/間接型照明用途、半間接型照明用途、間接型照明用途に応用可能な配光特性を有する場合には、主たる放射方向は、各発光装置の鉛直方向、鉛直方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。また、発光装置の光度もしくは輝度が最大もしくは極大となる方向でありうる。また、発光装置の光度もしくは輝度が最大もしくは極大となる方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。また、発光装置の放射強度あるいは放射輝度が最大もしくは極大となる方向でありうる。また、発光装置の放射強度あるいは放射輝度が最大もしくは極大となる方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。

発光装置が、前記LED照明器具や蛍光灯が内在する照明器具を複数搭載した照明システムである場合は、主たる放射方向は、各発光装置の平面的中心の鉛直方向、当該鉛直方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。また、発光装置の光度もしくは輝度が最大もしくは極大となる方向でありうる。また、発光装置の光度もしくは輝度が最大もしくは極大となる方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。また、発光装置の放射強度あるいは放射輝度が最大もしくは極大となる方向でありうる。また、発光装置の放射強度あるいは放射輝度が最大もしくは極大となる方向を含む有限の立体角内、例えば最大で (sr) 、最小で $/100(sr)$ でありうる。

発光装置から当該主たる放射方向に出射された光の分光分布を計測するためには、計測点における照度が実用上の照度 (後述の通り $150lx$ 以上 $5000lx$ 以下) となる距離で計測することが好ましい。

【0020】

本明細書においては、数学的な色の見えを予想する際に計算上用いるCIEで定義された基準の光を、基準の光、計算用基準の光、計算用基準光などと記載する場合がある。一方、視覚的な実比較で用いる実験用の基準の光、すなわちタングステンフィラメントが内在する白熱電球光などは、基準の光、実験用基準の光、実験用基準光と記載する場合がある。また、基準の光に近接した色の見えとなると予想される高 R_a かつ高 R_i である光、たとえばLED光源であって、比較視覚実験で実験用基準光の代替光として用いる光は、基準の光、実験用疑似基準の光、実験用疑似基準光と記載する場合がある。また、数学的にまた実験的に検討対象とした光を、基準の光に対して、試験光と記載する場合がある。

【 0 0 2 1 】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法に用いる発光装置は、発光要素を含む。また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置は、発光要素を含む。発光要素としては、なんらかの方法で380nmから780nmの範囲に相当する光を放射しうるものであれば特に限定されないが、例えば、熱フィラメント等からの熱放射光、蛍光管、高圧ナトリウムランプ等からの放電放射光、レーザ等からの誘導放出光、半導体発光素子からの自然放出光、蛍光体からの自然放出光等を例示できる。本実施態様に係る発光装置は、それ以外の構成は特段限定されないが、本発明の第一の実施態様に係る照明方法に用いる発光装置に含まれる発光要素、また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置に含まれる発光要素は、半導体発光素子を含むことが好ましい。

10

よって、例えば半導体発光装置を発光要素として含む場合においては、本実施態様に係る発光装置は、単体の半導体発光素子に通電機構としてのリード線等を付与したものでも、放熱機構等をさらに付与し蛍光体等と一体にしたパッケージ化LED等でも良い。また1以上のパッケージ化LEDにさらに堅牢な放熱機構を付与し、一般的には複数のパッケージLEDを搭載したLEDモジュールでもよい。さらには、パッケージLED等にレンズ、反射機構等を付与したLED照明器具であってもよい。さらに、LED照明器具等を多数支持し、対象物を照明できるように仕上げた照明システムであってもよい。本実施態様に係る発光装置とは、これらをすべて含んだものである。さらに、例えば放電管を発光要素として含む場合においては、本実施態様に係る発光装置は、単体の放電管に高圧を印加しうる機構を付与したものでも、放電管内部あるいは周辺に蛍光体を配置したものでもよい。また1以上の蛍光体を内在させた蛍光管を複数配置した照明器具でもよい。さらには、反射機構等を付与した照明器具であってもよい。さらに、これを照明システムとして制御回路等を付与してもよい。本実施態様に係る発光装置とは、これらをすべて含んだものである。

20

【 0 0 2 2 】

以下、本発明に関して詳細に説明をする。

本発明者は、5lx以上150lx以下程度の低照度領域にあって、従来光源を用いて同程度の照度で物体を照明した場合よりも、人間の知覚する有彩色の色の見えがより良好で、明るさ感が高く、かつ、視認性のより高い物体の見えるを実現できるスペクトルあるいは分光分布に共通する放射計測学的特性(radiometric property)、測光学的特性(photometric property)を見出した。さらに、当該スペクトルあるいは分光分布を有する光による照明を仮定した場合の特定の分光反射特性を有する色票の色の見えが、計算用基準光による照明を仮定した場合と比較して、どのように変化する場合(あるいは変化しない場合)に前記目的が実現可能かを、測色学(colorimetry)的観点から見出し、その全体として本発明に到達した。

30

具体的な発明到達までの概要は以下の通りであった。

【 0 0 2 3 】

[発明到達までの概要]

第一ステップとして、分光分布設定の自由度が高い、A)半導体発光素子と蛍光体が共に内在するパッケージLED光源、B)蛍光体を含まず、半導体発光素子のみが発光要素として内在するパッケージLED光源を想定し、数学的な基礎検討を行った。

40

この際に、計算用基準光による照明を仮定した場合と、検討対象とする試験光による照明を仮定した場合とで、特定の分光反射特性を有する色票の色の見えに関する数学的变化を指針としつつ、色相、飽和度(彩度)等が変化する試験光に関して詳細な検討を行った。特に、5lx以上150lx以下の低照度範囲である場合に、屋外を含めた高照度環境との照度差によるハント効果を意識し、照明された物体の色の見えの飽和度が変化するような光を中心に数学的に検討した。

【 0 0 2 4 】

第二ステップとして、前記数学的に検討した試験光を元にパッケージLED光源、これを内在させた照明器具を試作した。また、第三ステップで行う比較視覚実験のために、タ

50

ングステンフィラメントを有する白熱電球を実験用基準光として準備した。また、計算用基準の光に近接した色の見えとなる高 R_a かつ高 R_i である光（実験用擬似基準光）とし得る光源、これを内在させた照明器具も試作した。さらに、これらを用いた視覚実験のために、実験用基準光もしくは実験用擬似基準光で対象物を照明した場合の色の見えと、パッケージLED光源を内在させた照明器具の光（試験光）で対象物を照明した場合の色の見えを、被験者に評価してもらうために、多数の観察対象物に対して異なる照明光を照射可能な照明実験システムを作成した。なお、当該照明実験システムにおいては、観察対象物を低照度で照明するために、照明器具の下にNDフィルターを設置できるようにした。

【0025】

第三ステップとして比較視覚実験を行った。実験は、当該観察対象物の場所において、51×以上1501×以下となるように、NDフィルターを用いて照度調整を行った。観察対象物の色は、紫色、青紫色、青色、青緑色、緑色、黄緑色、黄色、黄赤色、赤色、赤紫色等の全色相に渡る有彩色対象物を準備するように配慮した。さらに、白色物、黒色物などの無彩色の対象物も準備した。これらは静物、生花、食品、衣料品、印刷物等多数多様なものを準備した。ここで、実験用基準光もしくは実験用擬似基準光で対象物を照明した場合の色の見えと、試験光で対象物を照明した場合の色の見えを、被験者に評価してもらった。前者と後者の比較は、類似したCCTと類似した照度で行った。評価は、いずれの光が、人間の知覚する有彩色の色の見えがより良好で、明るさ感が高く、かつ、視認性のより高い物体の見えを実現できるかの観点で行ってもらった。また、この際に優劣の判断理由も尋ねた。

【0026】

第四ステップとして、実験用基準光／実験用擬似基準光と試験光が有する放射計測学的特性、測光学的特性を実測値から抽出した。各光源の分光放射束は、測定精度を上げるために、NDフィルターを外して計測した。さらに、上記観察対象物とは異なる、特定の分光反射特性を有する色票の色の見えに関する測色学的特性に関し、計算用基準光の分光分布での照明を計算上仮定した場合と、実測した実験用基準光／実験用擬似基準光／試験光の分光分布光での照明を計算上仮定した場合との差を、視覚実験での被験者評価と照らし合わせ、良好と判断される照明方法の特徴、又はこれを具現化する発光装置の特徴を抽出した。なお、第三ステップ、第四ステップの内容は、本発明の第一の実施態様に係る照明方法の実施例／比較例でもあり、第二ステップ、第三ステップ、第四ステップの内容は、本発明の第二および第三の実施態様に係る実施例／比較例でもある。

【0027】

〔色票選択と色の見えの定量化手法〕

第一ステップにおいて、本発明の照明方法において主として検討した発光装置から出射された光が対象物を照明した位置における分光分布、又は、本発明の発光装置から出射される主たる放射方向の光が有する分光分布は、ハント効果を意識して、飽和度が基準の光で照明した場合から変化するものとした。ここで、色の見えやその変化を定量化するために、以下の選択を行った。

【0028】

上記分光分布から色の見えを定量的に評価するには、数学的な分光反射特性が明らかな色票を定義し、計算用基準光での照明を仮定した場合と、試験光での照明を仮定した場合を比較し、当該色票の色の見えの差を指標とするのが良いと考えた。

一般には、CRIで使用される試験色が選択肢となりうるが、平均演色評価数等を導出する際に使用している R_1 から R_8 の色票は中彩度な色票であって、高彩度な色の飽和度を議論するには適さないと考えた。また、 R_9 から R_{12} は高彩度な色票であるが、全色相角範囲の詳細な議論にはサンプル数が足りない。

【0029】

そこで、修正マンセル表色系におけるマンセル色相環の中で、最も高彩度な最外周に位置する色票から、色相別に15種類の色票を選択することとした。なお、これらは、米国NIST(National Institute of Standards and

Technology) から提案されている新たな演色評価指標のひとつである C Q S (Color Quality Scale) (バージョン 7.4 及び 7.5) で用いる色票と同じである。以下に本発明で用いた 15 種類の色票を列記する。また冒頭には、便宜上色票に与えた、番号を記載した。なお、本明細書中においては、これら番号を n と代表させる場合があり、たとえば $n = 3$ は、「5PB 4 / 12」の意味である。 n は 1 から 15 の自然数である。

# 0 1	7 . 5	P	4	/ 1 0
# 0 2	1 0	P B	4	/ 1 0
# 0 3	5	P B	4	/ 1 2
# 0 4	7 . 5	B	5	/ 1 0
# 0 5	1 0	B G	6	/ 8
# 0 6	2 . 5	B G	6	/ 1 0
# 0 7	2 . 5	G	6	/ 1 2
# 0 8	7 . 5	G Y	7	/ 1 0
# 0 9	2 . 5	G Y	8	/ 1 0
# 1 0	5	Y	8 . 5	/ 1 2
# 1 1	1 0	Y R	7	/ 1 2
# 1 2	5	Y R	7	/ 1 2
# 1 3	1 0	R	6	/ 1 2
# 1 4	5	R	4	/ 1 4
# 1 5	7 . 5	R P	4	/ 1 2

10

20

【 0 0 3 0 】

本発明においては、各種指標の導出の観点では、計算用基準光での照明を仮定した場合と試験光での照明を仮定した場合との間で、これら 15 種類の色票の色の見えが、どのように変化した場合（あるいは変化しなかった場合）に、比較視覚実験を行った 51x 以上から 1501x 以下の領域において、従来光源を用いて同程度の照度で物体を照明した場合よりも、人間の知覚する有彩色の色の見えがより良好で、明るさ感が高く、かつ、視認性のより高い物体の見えを実現できるかを定量化し、発光装置が有すべき演色性として抽出することを試みた。

【 0 0 3 1 】

30

なお、上記分光分布から数学的に導出される色の見えを定量評価するためには、色空間の選択、色順応式の選択も重要である。本発明では、現在 C I E によって推奨されている均等色空間である C I E 1976 $L^*a^*b^*$ (C I E L A B) を用いた。さらに、色順応計算には、CMCCAT2000 (Colour Measurement Committee's Chromatic Adaptation Transform of 2000) を採用した。

【 0 0 3 2 】

[対象物が照明された位置における分光分布から、又は、発光装置から出射された主たる放射方向の光が有する分光分布から、導出される色度点]

第一ステップにおいて、パッケージ LED 光源を各種試作するためには、光源の色度点選択も重要である。光源、光源からの光で対象物が照明された位置における分光分布、又は、発光装置から出射された主たる放射方向の光が有する分光分布から、導出される色度は、例えば C I E 1931 (x 、 y) 色度図でも定義できるが、より均等な色度図である C I E 1976 (u' 、 v') 色度図で議論することが好ましい。また、色度図上の位置を CCT と D_{uv} で記述する際には特に (u' 、 $(2/3)v'$) 色度図 (C I E 1960 (u 、 v) 色度図と同義) が用いられる。なお、本明細書中で記載する D_{uv} は、ANSI C78.377 で定義されている量であって、(u' 、 $(2/3)v'$) 色度図における黒体放射軌跡に対して最近接となる距離をその絶対値として示している。また、正符号は発光装置の色度点が黒体放射軌跡の上方 (v' が大きい側) に位置し、負符号は発光装置の色度点が黒体放射軌跡の下方 (v' が小さい側) に位置することを意味する。

40

50

【 0 0 3 3 】

[飽和度と D_{uv} 値に関する計算検討]

同一の色度点にあっても、物体の色の見えは変えることができる。例えば、図 1、図 2、図 3 に示した 3 種類の分光分布（試験光）は、ピーク波長が 425 - 475 nm の半導体発光素子が内在し、これを、緑色蛍光体と赤色蛍光体の励起光源としたパッケージ LED を仮定して、同一の色度（CCT は 5500 K、 D_{uv} は 0.0000）において、照明された物体の色の見えが異なるようにした例である。それぞれの分光分布を構成する緑色蛍光体と赤色蛍光体は同一材料を仮定しているが、青色半導体発光素子のピーク波長は、飽和度を変化させるべく、図 1 は 459 nm、図 2 は 475 nm、図 3 は 425 nm とした。それぞれの分光分布での照明と、その分光分布に対応する計算用基準光での照明を仮定すると、当該 15 色票の予想される色の見えは、図 1 から図 3 の CIE L A B 色空間に示したようになる。ここで、図中点線で結んだ点は計算用基準光での照明を仮定した場合であって、実線はそれぞれの試験光での照明を仮定した場合である。なお、紙面垂直方向は明度であるが、ここでは簡便のために a^* 、 b^* 軸のみをプロットした。

10

【 0 0 3 4 】

図 1 に示した分光分布に関しては以下のことが分かった。計算用基準光での照明を仮定した計算と、図中の試験光での照明を仮定した計算からは、当該 15 種類の色票の色の見えは近接することが予想された。また、当該分光分布から計算した R_a は 95 と高かった。図 2 に示した試験光で照明したと仮定した場合は、計算用基準光で照明したと仮定した場合と比較して、赤色と青色は鮮やかに見えるものの、紫色と緑色はくすむことが予想された。当該分光分布から計算した R_a は 76 と相対的に低かった。逆に、図 3 に示した試験光で照明したと仮定した場合は、計算用基準光で照明したと仮定した場合と比較して、紫色と緑色は鮮やかに見えるものの、赤色と青色はくすむことが予想された。当該分光分布から計算した R_a は 76 と相対的に低かった。

20

このように同一色度点において色の見えは変化させ得ることが理解できる。

【 0 0 3 5 】

しかし、本発明者の詳細検討によれば、黒体放射の軌跡近傍にある光、すなわち D_{uv} が 0 近傍の光では、分光分布を変化させ、飽和度の高い当該 15 色票の色の見えを変化させるには、その自由度が低いことが分かった。具体的には以下の通りであった。

【 0 0 3 6 】

例えば図 2、図 3 に示されるように、赤色 / 青色の飽和度変化と、紫色 / 緑色の飽和度変化は、傾向が逆と予想された。つまり、ある色相の飽和度が向上すると、別の色相の飽和度は低下してしまうと予想された。また、別の検討からは、簡便で実現可能な方法で、大多数の色相の飽和度を一度に変化させることも困難であった。よって、黒体放射軌跡近傍の光、あるいは $D_{uv} = 0$ 近傍の光で照明した場合には、高彩度な当該 15 色票の大多数の色相の飽和度を一度に変化させる、あるいは、多数の色相において比較的均等に飽和度を向上させる、低下させるなどのことは困難であった。

30

【 0 0 3 7 】

そこで、本発明者は、複数の分光分布に対して異なる D_{uv} 値を与えた場合の当該 15 色票の色の見えを、計算用基準光での照明を仮定した場合と比較しつつ数学的に検討した。一般に、 D_{uv} が 0 近傍から離れると色の見えは全体に不自然に見えるとされている。特に白色の着色がそのような知覚を誘発すると考えられている。しかし、本発明者は、飽和度の制御性を高めるべく、以下の検討を行った。

40

【 0 0 3 8 】

図 4 から図 11 に示した 8 つの分光分布は、ピーク波長 459 nm の青色半導体発光素子が内在し、これを、緑色蛍光体と赤色蛍光体の励起光源としたパッケージ LED を仮定して、同一 CCT（2700 K）において D_{uv} を -0.0500 から +0.0150 まで変化させた計算結果である。それぞれの分光分布（試験光）での照明を仮定した場合と、それぞれの試験光に対する計算用基準光での照明を仮定した場合に予想される当該 15 色票の色の見えは、図 4 から図 11 の CIE L A B 色空間の通りであった。ここで、図中点

50

線で結んだ点は計算用基準光の結果であって、実線はそれぞれの試験光の結果である。なお、紙面垂直方向は明度であるが、ここでは簡便のために a^* 、 b^* 軸のみをプロットした。

【0039】

図4に示した $D_{uv} = 0.0000$ の試験光では、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合では、当該15種類の色票の色の見えは近接していることが予想された。当該分光分布から計算した R_a は95と高かった。

【0040】

図5、図6の試験光は、 D_{uv} を $+0.0100$ から $+0.0150$ まで正方向にシフトした例である。ここに見られるように、 D_{uv} を正方向にシフトさせると、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において当該15種類の色票の飽和度を変化させ得ることが予想された。また、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較すると、比較的均等に当該15種類の色票の飽和度を変化させ得ることも分かった。なお、計算用基準光の場合と、図中の試験光の場合とでは、当該15種類の色票の色の見えは D_{uv} を正方向にシフトさせた場合、青から青緑領域を除いて、ほぼすべての色がくすんで見えることが予想された。さらに D_{uv} を正にすればするほど、飽和度が低下する傾向も予想された。図5、図6の分光分布から計算される R_a は、それぞれ94と89であった。

【0041】

一方、図7から図11の試験光は、 D_{uv} を -0.0100 から -0.0500 まで負方向にシフトした例である。ここに見られるように、 D_{uv} を負方向にシフトさせると、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において当該15種類の色票の飽和度を変化させ得ることが分かった。また、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較すると、比較的均等に当該15種類の色票の飽和度を変化させ得ることも分かった。なお、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合では、当該15種類の色票の色の見えは、 D_{uv} を負方向にシフトさせた場合、青から青緑領域と、紫領域を除いて、ほぼすべての色が鮮やかに見えることが予想された。さらに D_{uv} を負にすればするほど、飽和度が上昇する傾向も予想された。図7から図11の分光分布から計算される R_a は、それぞれ92、88、83、77、71であって、現在一般に広がっている理解に従えば、 D_{uv} の値を負にすればするほど、色の見えは基準光で照明した場合から離れ、悪化すると予想された。

【0042】

加えて、本発明者は、スペクトルを形成する発光要素（発光材料）が異なる試験光に、種々の D_{uv} 値を与えた場合、修正マンセル表色系の最外周にある最も鮮やかな15色票がどのような色の見えになると予想されるかを、計算用基準光との比較をしつつ、数学的に検討した。

【0043】

図12から図21に示した10種類の分光分布は、4種類の半導体発光素子が内在するパッケージLEDを仮定し同一CCT（4000K）において D_{uv} を -0.0500 から $+0.0400$ まで変化させた結果である。4種類の半導体発光素子のピーク波長は459nm、528nm、591nm、662nmとした。10種類それぞれの試験光での照明を仮定した場合と、それぞれの試験光に対応する計算用基準光での照明を仮定した場合とで、予想される当該15色票の色の見えを、図12から図21のCIELAB色空間に示した。ここで、図中点線で結んだ点は計算用基準光での結果であって、実線はそれぞれの試験光の結果である。なお、紙面垂直方向は明度であるが、ここでは簡便のために a^* 、 b^* 軸のみをプロットした。

【0044】

図12に示した $D_{uv} = 0.0000$ の試験光では、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合とでは、当該15種類の色票の色の見えは近接していることが予想された。当該分光分布から計算した R_a は98と高かった。

【0045】

図 1 3 から図 1 6 の試験光は、 D_{uv} を $+0.0100$ から $+0.0400$ まで正方向にシフトした例である。ここに見られるように、 D_{uv} を正方向にシフトさせると、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において当該 15 種類の色票の飽和度を变化させ得ることが分かった。また、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較すると、比較的均等に当該 15 種類の色票の飽和度を变化させ得ることも分かった。なお、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合とでは、当該 15 種類の色票の色の見えは D_{uv} を正方向にシフトさせた場合、青から青緑領域と、赤色領域を除いて、ほぼすべての色がくすんで見えると予想された。さらに D_{uv} を正にすればするほど、飽和度が低下する傾向も予想された。図 1 3 から図 1 6 の分光分布から計算される R_a は、それぞれ 95、91、86、77 と、現在一般に広がっている理解に従えば、 D_{uv} の値を正にすればするほど、色の見えは基準光で照明した場合から離れ、悪化すると予想された。

10

【0046】

一方、図 1 7 から図 2 1 の試験光は、 D_{uv} を -0.0100 から -0.0500 まで負方向にシフトした例である。ここに見られるように、 D_{uv} を負方向にシフトさせると、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において当該 15 種類の色票の飽和度を变化させ得ることが分かった。また、 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較すると、比較的均等に当該 15 種類の色票の飽和度を变化させ得ることも分かった。なお、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合では、当該 15 種類の色票の色の見えは、 D_{uv} を負方向にシフトさせた場合、青から青緑領域と、赤領域を除いて、ほぼすべての色が鮮やかに見えると予想された。さらに D_{uv} を負にすればするほど、飽和度が上昇する傾向も予想された。図 1 7 から図 2 1 の分光分布から計算される R_a は、それぞれ 95、91、86、81、75 であって、現在一般に広がっている理解に従えば、 D_{uv} の値を負にすればするほど、色の見えは基準光で照明した場合から離れ、悪化すると予想された。

20

【0047】

加えて、本発明者は、スペクトルを形成する発光要素（発光材料）がさらに異なる試験光に、種々の D_{uv} 値を与えた場合、修正マンセル表色系の最外周にある最も鮮やかな 15 色票がどのような色の見えになると予想されるかを、計算用基準光との比較をしつつ、数学的に検討した。

30

【0048】

図 2 2 から図 3 2 に示した 11 種類の分光分布は、紫色半導体発光素子が内在し、これを、青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体の励起光源としたパッケージ LED を仮定し、近接した CCT（約 5500 K）において D_{uv} を -0.0448 から $+0.0496$ まで変化させた計算結果である。内在させた半導体発光素子のピーク波長は 405 nm とした。なお、図 3 2 の結果は、 D_{uv} を極端に負値にすべく、緑色蛍光体を含まずに実現した結果である。11 種類それぞれ試験光での照明を仮定した場合と、その試験光に対する計算用基準光での照明を仮定した場合の、数学的に予想される当該 15 色票の色の見えは、図 2 2 から図 3 2 の CIELAB 色空間に示した通りである。ここで、図中点線で結んだ点は計算用基準光の結果であって、実線はそれぞれの試験光の結果である。なお、紙面垂直方向は明度であるが、ここでは簡便のために a^* 、 b^* 軸のみをプロットした。

40

【0049】

図 2 2 に示した $D_{uv} = 0.0001$ の試験光では、計算用基準光の場合と、図中の試験光の場合では、当該 15 種類の色票の色の見えは近接していると予想された。当該分光分布から計算した R_a は 96 と高かった。

【0050】

図 2 3 から図 2 7 の試験光は、 D_{uv} を $+0.0100$ から $+0.0496$ まで正方向にシフトした例である。ここに見られるように、 D_{uv} を正方向にシフトさせると、 $D_{uv} = 0.0001$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において当該 15 種類の色票の飽和度を变化させ得ることが分かった。また、 $D_{uv} = 0.0001$ の試験光の場合と比較

50

すると、比較的均等に当該15種類の色票の飽和度を变化させ得ることも分かった。なお、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合では、当該15種類の色票の色の見えは、 D_{uv} を正方向にシフトさせた場合、青領域を除いて、ほぼすべての色がくすんで見えることが予想された。さらに D_{uv} を正にすればするほど、飽和度が低下する傾向も予想された。図23から図27の分光分布から計算される R_a は、それぞれ92、85、76、69、62と、現在一般に広がっている理解に従えば、 D_{uv} の値を正にすればするほど、色の見えは基準光で照明した場合から離れ、悪化すると予想された。

【0051】

一方、図28から図32の試験光は、 D_{uv} を-0.0100から-0.0448まで負方向にシフトした例である。前述の通り $D_{uv} = -0.0448$ は緑色蛍光体を含まない系として実現したものである。ここに見られるように、 D_{uv} を負方向にシフトさせると、 $D_{uv} = 0.0001$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において当該15種類の色票の飽和度を变化させ得ることが分かった。また、 $D_{uv} = 0.0001$ の試験光の場合と比較すると、比較的均等に当該15種類の色票の飽和度を变化させ得ることも分かった。なお、計算用基準光での照明を仮定した場合と、図中の試験光での照明を仮定した場合では、当該15種類の色票の色の見えは、 D_{uv} を負方向にシフトさせた場合、青領域を除いて、ほぼすべての色が鮮やかに見えることが予想された。さらに D_{uv} を負にすればするほど、飽和度が上昇する傾向も予想された。図28から図32の分光分布から計算される R_a は、それぞれ89、80、71、61、56であって、現在一般に広がっている理解に従えば、 D_{uv} の値を負にすればするほど、色の見えは基準光で照明した場合から離れ、悪化すると予想された。

【0052】

[飽和度制御と D_{uv} 値に関する計算検討まとめ]

ここまでの計算検討から、「現在広く信じられている常識に従えば」以下のことが予想された。

(1) $D_{uv} = 0.0000$ 近傍の色度点を有する試験光で、当該15色票の飽和度を变化させる自由度は低い。具体的には高彩度な当該15色票の大多数の色相の飽和度を一度に変化させる、あるいは、多数の色相において比較的均等に飽和度を向上させる、低下させるなどのことは困難である。

(2) 試験光の D_{uv} を正にすると、当該15色票の飽和度を比較的容易に低下できる。 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において、かつ、比較的均等に当該15種類の色票の飽和度を低下させ得る。さらに D_{uv} を正にすればするほど、飽和度がより低下する。また、 R_a がより低下することから、視覚実験等では、 D_{uv} を正にすればするほど、実験用基準光や実験用疑似基準光で実際の照明対象物等を照明した場合と、試験光で照明した場合の色の見えは差が大きくなり、また、それは悪化したものになってしまうと予想された。

(3) D_{uv} を負にすると、当該15色票の飽和度を比較的容易に上昇できる。 $D_{uv} = 0.0000$ の試験光の場合と比較して、より広範な色相域において、かつ、比較的均等に当該15種類の色票の飽和度を向上させ得る。さらに D_{uv} を負にすればするほど、飽和度がより上昇する。また、 R_a がより低下することから、 D_{uv} を負にすればするほど、実験用基準光や実験用疑似基準光で実際の照明対象物等を照明した場合と、試験光で照明した場合の色の見えは差が大きくなり、また、それは悪化したものになってしまうと予想された。

【0053】

ここまでの計算検討から、以上のことが「現在広く信じられている常識に照らして」予想されたことである。

【0054】

[定量指標の導入]

色の見えや、分光分布そのものが有する特徴、放射効率などを詳細に議論する準備とし

て、また、色の見えを詳細に議論する準備として、本発明では、以下の定量指標を導入した。

〔色の見えに関わる定量指標の導入〕

先ず、当該試験光で対象物を照明した場合における対象物の位置で測定した試験光（本発明の照明方法に係る）、及び、発光装置が試験光を主たる放射方向に出射する場合における当該試験光（本発明の発光装置に係る）のCIE 1976 $L^*a^*b^*$ 色空間における当該15種類の色票の a^* 値、 b^* 値をそれぞれ a_{nSSL}^* 、 b_{nSSL}^* （ただし n は1から15の自然数）、当該15種類の色票の色相角をそれぞれ h_{nSSL} （度）（ただし n は1から15の自然数）とし、上記試験光のCCTに応じて選択される計算用基準の光（5000 K未満は黒体放射の光、5000 K以上においてはCIE昼光）による照明を数学的に

$$|h_n| = |h_{nSSL} - h_{nref}|$$

と定義した。

【0055】

これは試験光と実験用基準光あるいは実験用擬似基準光を用いて視覚実験を行うに当たり、さまざまな物体、あるいは物体の色の見えを全体として評価し、視認性が高く、有彩色の色の見えが良好で、かつ、明るさ感を向上させる手段として、本発明で特別に選択した当該15種類の修正マンセル色票に関わる数学的に予想される色相角差は重要な指標になると考えたからである。

【0056】

加えて、試験光と計算用基準光の2つの光で照明された場合を仮定した当該15種類の修正マンセル色票の飽和度差 C_n （ただし n は1から15の自然数）をそれぞれ

$$C_n = \{ (a_{nSSL}^*)^2 + (b_{nSSL}^*)^2 \} - \{ (a_{nref}^*)^2 + (b_{nref}^*)^2 \}$$

と定義した。また、当該15種類の修正マンセル色票の飽和度差の平均値である下記式（1）も重要な指標と考えた。

【数13】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15} \quad (1)$$

さらに、当該15種類の修正マンセル色票の飽和度差の最大値を C_{max} 、飽和度差の最小値を C_{min} とした場合に、最大飽和度差と最小飽和度差の間の差（最大最小飽和度差間差）である

$$(C_{max} - C_{min})$$

も重要な指標と考えた。これは試験光と実験用基準光あるいは実験用擬似基準光を用いて視覚実験を行うに当たり、さまざまな物体、あるいは物体の色の見えを全体として評価し、視認性をより高くし、人間の知覚する有彩色の色の見えをより良好とし、かつ、明るさ感を向上させる手段として、本発明で特別に選択した当該15種類の修正マンセル色票の飽和度差に関わる種々の特性は重要な指標になると考えたからである。

【0057】

〔分光分布に関する定量指標の導入〕

本発明では、分光分布の放射計測学的特性、測光学的特性も議論するために、以下の2つの定量指標を導入した。ひとつは指標 A_{cg} であって、もうひとつの指標は放射効率 K （lm/W）である。

【 0 0 5 8 】

指標 A_{cg} は、実験用基準光もしくは実験用擬似基準光による色の見えと、試験光による色の見えの差を、分光分布あるいはスペクトル形状が有する放射計測学的特性と測光学的特性としても記述することを試みたものである。種々の検討の結果、指標 A_{cg} を本発明では以下のように定義した。

【 0 0 5 9 】

照明対象物の位置で測定した場合における（本発明の照明方法に係る）、又は、発光装置からの主たる放射方向に出射される光を測定した場合における（本発明の発光装置に係る）、異なる色刺激となる計算用基準光と試験光の分光分布をそれぞれ $_{ref}()$ 、

$_{SSL}()$ とし、等色関数を $x()$ 、 $y()$ 、 $z()$ 、計算用基準光と試験光
10 に対応する三刺激値をそれぞれ $(X_{ref}, Y_{ref}, Z_{ref})$ 、 $(X_{SSL}, Y_{SSL}, Z_{SSL})$ とする。ここで、計算用基準光と試験光に関して、 k を定数として、以下が成立する。

$$Y_{ref} = k \quad _{ref}() \cdot y() d$$

$$Y_{SSL} = k \quad _{SSL}() \cdot y() d$$

ここで、計算用基準光と試験光の分光分布をそれぞれの Y で規格化した規格化分光分布を

$$S_{ref}() = \quad _{ref}() / Y_{ref}$$

$$S_{SSL}() = \quad _{SSL}() / Y_{SSL}$$

と定義し、これら規格化基準光分光分布と規格化試験光分光分布の差を

$$S() = S_{ref}() - S_{SSL}()$$

とした。さらに、ここで、指標 A_{cg} を以下のように定義した。

【 数 1 4 】

$$A_{cg} = \int_{\Lambda 1}^{\Lambda 2} \Delta S(\lambda) d\lambda + \int_{\Lambda 2}^{\Lambda 3} (-\Delta S(\lambda)) d\lambda + \int_{\Lambda 3}^{\Lambda 4} \Delta S(\lambda) d\lambda$$

なお、ここで各積分の上下限波長は、それぞれ

$$1 = 380 \text{ nm}$$

$$2 = 495 \text{ nm}$$

$$3 = 590 \text{ nm}$$

とした。

【 0 0 6 0 】

また、 $\Lambda 4$ は、以下の 2 つの場合に分けて定義をした。まず、規格化試験光分光分 $S_{SSL}()$ において、380 nm から 780 nm 内で、最長波長極大値を与える波長を $_{R}(\text{nm})$ 、その分光強度を $S_{SSL}(\quad _{R})$ とした際に、 $_{R}$ よりも長波長側にあり、強度が $S_{SSL}(\quad _{R}) / 2$ となる波長を $\Lambda 4$ とした。もし、そのような波長が 780 nm までの範囲内に存在しない場合は、 $\Lambda 4$ は 780 nm とした。

【 0 0 6 1 】

指標 A_{cg} は色刺激となる放射に関わる可視域を大きく短波長領域（あるいは紫等も含む青領域）、中間波長領域（黄色等も含む緑色領域）、長波長領域（橙色等も含む赤領域）に分割し、数学的な規格化基準光分光分布と比較して、規格化試験光分光分布内の適切な位置に、適切な強度で、スペクトルの凹凸が存在するかどうかを判断する指標である。図 33、図 34 に例示するように、長波長積分範囲は、最長波長極大値の位置によって異なる。また、試験光の CCT によって計算用基準光の選択は異なる。図 33 の場合は図中実線で示された試験光の CCT が 5000 K 以上なので、基準の光は図中点線で示されるように CIE 昼光 (CIE daylight) が選択されている。図 34 の場合は図中実線で示された試験光の CCT が 5000 K 未満なので、基準の光は図中点線で示されるように黒体放射の光が選択されている。なお、図中網掛け部分は短波長領域、中間波長領域、長波長領域の積分範囲を模式的に示したものである。

10

20

30

40

50

【 0 0 6 2 】

短波長領域においては、数学的な規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布のスペクトル強度が強い場合に、指標 A_{cg} の第一項（ S （ ）の積分）はマイナスの値をとりやすい。中間波長領域においては、逆に、規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布のスペクトル強度が弱い場合に、指標 A_{cg} の第二項（ $-S$ （ ）の積分）はマイナスの値をとりやすい。さらに、長波長領域においては、規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布のスペクトル強度が強い場合に、指標 A_{cg} の第三項（ S （ ）の積分）はマイナスの値をとりやすい指標となっている。

【 0 0 6 3 】

また、前記のように、計算用基準光は試験光の CCT によって変えられる。すなわち、計算用基準光は試験光の CCT が 5 0 0 0 K 未満の際には黒体放射の光が用いられ、試験光の CCT が 5 0 0 0 K 以上の際には定義されている CIE 昼光（CIE daylight）が用いられる。指標 A_{cg} の値の導出においては、 $_{ref}$ （ ）は、数学的に定義されている黒体放射の光か CIE 昼光を用い、一方、 $_{SSL}$ （ ）はシミュレーションに用いた関数、あるいは実験で実測した値を用いた。

【 0 0 6 4 】

さらに、照明対象物の位置で測定した場合における（本発明の照明方法に係る）、又は、発光装置から出射された主たる放射方向の光を測定した場合における（本発明の発光装置に係る）試験光分光分布 $_{SSL}$ （ ）を評価するに当たり、放射効率 K （Luminous Efficacy of radiation）（lm/W）は、広く使用されている以下の定義を踏襲した。

【数 1 5】

$$K = K_m \times \left[\int_{380}^{780} \{ \phi_{SSL}(\lambda) \times V(\lambda) \} d\lambda \right] / \left[\int_{380}^{780} \phi_{SSL}(\lambda) d\lambda \right]$$

上記式において、

K_m ：最大視感度（lm/W）

V （ ）：分光視感効率

：波長（nm）

である。

【 0 0 6 5 】

照明対象物の位置で測定した場合における（本発明の照明方法に係る）、又は、発光装置から出射された主たる放射方向の光を測定した場合における（本発明の発光装置に係る）試験光分光分布 $_{SSL}$ （ ）の放射効率 K （lm/W）は、分光分布がその形状として有する効率であって、発光装置を構成するすべての材料特性に関する効率（例えば半導体発光素子の内部量子効率、光取り出し効率、蛍光体の内部量子効率、外部量子効率、封止剤の透光特性等々の効率）が 1 0 0 % であった際に、光源効率（lm/W）となる量である。

【 0 0 6 6 】

〔第二ステップ詳細〕

前述の通り、第二ステップとしては、数学的に検討したスペクトル（試験光）を元に、パッケージ LED 光源、照明器具を試作した。また、計算用基準光に近接した色の見えとなる高 R_a かつ高 R_i である光（実験用擬似基準光）用の光源、これを内在させた照明器具も試作した。

具体的には、青色半導体発光素子で緑色蛍光体、赤色蛍光体を励起した光源、青色半導体発光素子で黄色蛍光体、赤色蛍光体を励起した光源、紫色半導体発光素子で青色蛍光体、緑色蛍光体、赤色蛍光体を励起した光源を試作し、器具化した。

青色蛍光体としては BAM または SBCA を用いた。緑色蛍光体としては、BSS、

10

20

30

40

50

- SiAlON、またはBSiONを用いた。黄色蛍光体としてはYAGを用いた。赤色蛍光体としてはCaSiONまたはSrCaSiONを用いた。

【0067】

パッケージLEDを試作する際には、通常行われている方法を用いた。具体的には、電氣的に導通可能な金属配線を内在させたセラミックパッケージ上に半導体発光素子（チップ）をフリップチップマウントした。次に、用いる蛍光体とバインダー樹脂を混合したスラリーを、蛍光体層として配置した。

【0068】

パッケージLEDを準備した後は、これらを用いてMR16 GU10、MR16 GU5.3のLEDバルブなどに仕上げた。このLEDバルブ中には駆動用回路を内蔵させ、また、反射ミラー、レンズ等も搭載し、1種の照明器具に仕上げた。また、市販のLEDバルブも一部準備した。かつ、実験用基準光とすべくタングステンフィラメントが内在する白熱電球も準備した。

【0069】

さらに、これらLEDバルブを多数配置し、比較視覚実験を行うための照明システムを製作した。当該照明システムにおいては、観察対象物を低照度で照明するために、照明器具の下にNDフィルターを設置できるようにした。ここでは、3種類のバルブを瞬時に切り替えて照明できるシステムをくみ上げた。駆動用電源線の一種は、タングステンフィラメントを有する白熱電球（実験用基準光）専用とし、その後段には可変トランスを配置し、100Vの入力電圧に対して、駆動電圧を110Vから130Vまで昇圧させることで、CCTを変化させられるようにした。また、駆動用電源線の残り2系統はLEDバルブ用とし、この中の1系統は実験用擬似基準光（LED光源）用、残り1系統は試験光用とした。

【0070】

[第三ステップ詳細]

第三ステップとしては、実験用基準光（あるいは実験用擬似基準光）と試験光を切り替えて、多数の観察対象物の色の見えを被験者に評価してもらう比較視覚実験を行った。当該照明システムは暗室中に設置し外乱を排除した。また、観察対象物の位置における照度は、照明システムに搭載した実験用基準光（あるいは実験用擬似基準光）、試験光の器具数を変化させて、ほぼ一致させた。照度は5 lxから150 lxの範囲で実験を行った。

実際に照明対象物、観察物としたものを以下に例示する。ここでは、紫色、青紫色、青色、青緑色、緑色、黄緑色、黄色、黄赤色、赤色、赤紫色等の全色相に渡る有彩色対象物を準備するように配慮した。さらに、白色物、黒色物などの無彩色の対象物も準備した。また、静物、生花、食品、衣料品、印刷物等、多数多様なものを準備した。また、実験においては被験者（日本人）自身の肌も観察対象とした。なお、以下の物体名称前に一部付記した色名称は、通常の環境下でそのように見えるという意味で、厳密な色の表現ではない。

【0071】

白色セラミック皿、白Yシャツ、白色ハンカチ、米飯、塩ゴマ、塩せんべい

紫色生花

青紫布製ハンカチ、ブルージーンズ、青緑タオル

緑色パプリカ、レタス、千切りキャベツ、ブロッコリー、緑色りんご

黄色バナナ、黄色パプリカ、黄緑色レモン、だし巻き卵

橙色オレンジ、橙色パプリカ、にんじん

赤色トマト、赤色りんご、赤色パプリカ、赤色ウインナー、梅干

ピンク色ネクタイ、しゃけ塩焼き

小豆色ネクタイ、灰色作業着、コロッケ、クッキー、チョコレート、

落花生、木製器

被験者（日本人）自身の肌

新聞紙、白背景上の黒文字を含むカラー印刷物（多色ずり）、文庫本、週刊誌カラーチェ

10

20

30

40

50

ッカラー (X r i t e 社製 C o l o r c h e c k e r c l a s s i c 18色の有彩色と6種類の無彩色(白1、灰色4、黒1)を含む計24色の色票)

なお、カラーチェッカー中の各色票の名称とマンセル表記は、以下の通りである。

Name	Munsell Notation		
Dark skin	3.05	YR	3.69/3.20
Light skin	2.2	YR	6.47/4.10
Blue sky	4.3	PB	4.95/5.55
Foliage	6.65	GY	4.19/4.15
Blue flower	9.65	PB	5.47/6.70
Bluish green	2.5	BG	7/6
Orange	5	YR	6/11
Purplish blue	7.5	PB	4/10.7
Moderate red	2.5	R	5/10
Purple	5	P	3/7
Yellow green	5	GY	7.08/9.1
Orange yellow	10	YR	7/10.5
Blue	7.5	PB	2.90/12.75
Green	0.1	G	5.38/9.65
Red	5	R	4/12
Yellow	5	Y	8/11.1
Magenta	2.5	RP	5/12
Cyan	5	B	5/8
White		N	9.5/
Neutral 8		N	8/
Neutral 6.5		N	6.5/
Neutral 5		N	5/
Neutral 3.5		N	3.5/
Black		N	2/

10

20

【0072】

なお、比較視覚実験で用いた各種照明対象物の色の見えと、計算で使用した15種類のマンセル色票の色の見えに関わる各種数学的指標との間に、相関があることは必ずしも自明ではない。これは視覚実験を通じて明らかとすることである。

30

【0073】

視覚実験は、以下のような手順で行った。

準備した実験用基準光、実験用擬似基準光、試験光を、照明対象物の位置で測定したCCT毎に(本発明の照明方法に係る)、又は、準備した実験用基準光、実験用擬似基準光、試験光の、主たる放射方向に出射された光を計測し、それぞれをCCT毎に(本発明の発光装置に係る)、6実験用に分類をした。すなわち、以下の通りである。

【表 1】

表 1：視覚実験における CCT 分類

実験	CCT 範囲 (K)	
	2 5 0 0 以上	2 6 0 0 未満
A	2 5 0 0 以上	2 6 0 0 未満
B	2 6 0 0 以上	2 7 0 0 未満
C	2 7 0 0 以上	2 9 0 0 未満
D	2 9 0 0 以上	3 2 5 0 未満
E	3 5 0 0 以上	4 1 0 0 未満
F	5 4 0 0 以上	5 7 0 0 未満

10

【 0 0 7 4 】

1つの視覚実験では、同一対象物を、実験用基準光（あるいは実験用擬似基準光）と試験光とを切り替えて照明し、いずれの光が視認性のより高い物体の見えを実現し、人間が知覚する有彩色の色の見えをより良好とし、かつ、明るさ感も向上させるかを、被験者に相対的に判断してもらった。この際に優劣の判断理由も尋ねた。

【 0 0 7 5 】

〔 第四ステップ詳細 実験結果 〕

20

第四ステップでは、第二ステップで試作した LED 光源 / 器具 / システムを用いて、第三ステップで行った比較視覚実験の結果をまとめた。表 2 は実験 A に対応し、表 3 は実験 B に対応する結果である。以下同様に、表 7 は実験 F に対応する結果である。表 2 ~ 7 において、基準光に対する試験光の総合評価は、同程度の見えを表す「0」を中心に、試験光が若干好ましいとの評価は「1」、試験光が好ましいとの評価は「2」、試験光がより好ましいとの評価は「3」、試験光が非常に好ましいとの評価は「4」、試験光が格段に好ましいとの評価は「5」とした。一方、試験光が若干好ましくないとの評価を「-1」、試験光が好ましくないとの評価を「-2」、試験光がより好ましくないとの評価を「-3」、試験光が非常に好ましくないとの評価を「-4」、試験光が格段に好ましくないとの評価を「-5」とした。

30

【 0 0 7 6 】

第四ステップでは、特に、視覚実験において、実験用基準光あるいは実験用擬似基準光で照明した場合よりも、試験光で照明した場合の照明対象物の色の見えが良好であったと判断された場合について、試験光に共通する分光分布の放射計測学的特性、測光学的特性を実測スペクトルから抽出することを試みた。すなわち、 A_{cg} 、放射効率 K (lm/W)、 CCT (K)、 D_{uv} などの数値に関して、照明対象物の位置（本発明の照明方法に係る）と、発光装置から主たる放射方向に出射された光（本発明の発光装置に係る）との特徴を抽出した。同時に、計算用基準光で照明した場合を仮定した当該 15 色票の色の見えと、照明対象物の位置で実測した試験光分光分布（本発明の照明方法に係る）、又は、発光装置から主たる放射方向に出射された光を実測した試験光分光分布（本発明の発光装置に係る）で照明した場合を仮定した当該 15 色票の色の見えの間の差に関しても、 $|h_n|$ 、

40

【数 1 6】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}、$$

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ を指標としてまとめた。なお、 $|h_n|$ 、 C_n は、 n を選択すると値が変化するが、ここでは最大値と最小値を示した。これらの値も表 2 から表

50

7 に合わせて記載した。なお、照明対象物の色の見えに関して、被験者の総合的評価結果が照明対象物の位置における試験光（本発明の照明方法に係る）、又は、発光装置から出射された主たる放射方向の試験光（本発明の発光装置に係る）の D_{uv} 値に比較的依存していたので、表 2 から表 7 は、 D_{uv} の値が低下する順に並べた。

全体としては、本実験によって、 D_{uv} が適切な値で負の値をとり、かつ、 $|h_n|$ 、
【数 17】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}、$$

10

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ 等が適切な範囲にある場合、又は、指標 A_{cg} 等が適切な範囲にある場合に、試験光で照明していた対象物の物体の見え、色の見えは、実験用基準光で照明した場合よりも好ましいと判断された。これはステップ 1 で「現在広く信じられている常識に照らした結果」に対して予想外であった。

【0077】

【表 2】

表2:実験Aのまとめ(視覚実験結果と各種指標)

	発光要素	CCT (K)	D _{uv}	$ \Delta h_n $ 最大値	$ \Delta h_n $ 最小値	$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$	ΔC_{max}	ΔC_{min}	$ \Delta C_{max} - \Delta C_{min} $	Acg	放射効率 (lm/W)	Ra	総合評価
基準光	タンガステンフィラメント 白熱電球(110V)	2,589	-0.00023	0.19621	0.02066	0.07	0.30	-0.10	0.40	18.05	140	100	—
比較 試験光1	紫LED BAM BSS CASON	2,559	-0.00169	6.13564	0.01372	0.45	3.50	-2.04	5.54	-2.04	240	97	0
比較 試験光2	紫LED SBCA β-SIAION CASON	2,548	-0.00516	8.22267	0.19601	1.95	9.41	-3.44	12.84	-32.01	235	94	1
試験光1	紫LED SBCA β-SIAION CASON	2,538	-0.01402	6.90336	0.00292	4.39	13.90	-0.83	14.73	-41.70	229	92	4

【 0 0 7 8 】

10

20

30

40

【表 3】

表3: 実験Bのまとめ(視覚実験結果と各種指標)													
	発光要素	CCT (K)	D _{uv}	$ \Delta h_n $ 最大値	$ \Delta h_n $ 最小値	$\frac{\sum_{n=1}^5 \Delta C_n}{15}$	ΔC_{\max}	ΔC_{\min}	$ \Delta C_{\max} - \Delta C_{\min} $	A _{cg}	放射効率 (lm/W)	R _a	総合評価
基準光	タングステンフィラメント 白熱電球(120V)	2,679	-0.00010	0.09584	0.00314	0.03	0.14	-0.05	0.19	3.40	145	100	—
比較 試験光3	紫LED BAM BSS CASON	2,631	-0.00255	6.23572	0.00418	0.71	4.23	-1.91	6.14	20.42	239	97	0
比較 試験光4	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	2,672	-0.00464	7.01591	0.08305	1.32	6.08	-1.85	7.93	-11.06	236	96	1
試験光2	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	2,636	-0.01299	8.32251	0.03902	3.50	13.41	-2.43	15.83	-63.83	229	95	4
試験光3	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	2,668	-0.01803	7.23034	0.09597	4.68	14.47	-0.67	15.14	-114.08	222	91	5
試験光4	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	2,628	-0.02169	7.41708	0.39965	5.09	16.84	-0.96	17.81	-126.42	216	90	5

【 0 0 7 9 】

10

20

30

40

【表 4】

表4: 実験Cのまとめ (視覚実験結果と各種指標)

	発光要素	CCT (K)	D_{uv}	$ \Delta h_n $ 最大値	$ \Delta h_n $ 最小値	$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$	ΔC_{max}	ΔC_{min}	$ \Delta C_{max} - \Delta C_{min} $	A_{cg}	放射効率 (lm/W)	Ra	総合評価
比較 試験光5	青色LED BSON SCASN	2,811	0.01380	9.51471	0.29032	-6.42	-0.11	-18.50	18.39	142.46	322	91	-4
比較 試験光6	青色LED BSON SCASN	2,788	0.00970	5.00066	0.51486	-3.49	0.05	-11.04	11.10	102.87	309	94	-2
比較 試験光7	市販LED	2,880	0.00819	5.78054	0.29253	-3.33	-0.07	-8.02	7.95	211.76	294	92	-2
比較 試験光8	青色LED BSON SCASN	2,723	0.00020	1.84400	0.00125	0.51	3.47	-2.37	5.84	15.58	299	94	0
基準光	タンガステンフィラメント 白熱電球(130V)	2,749	-0.00017	0.12040	0.00022	0.04	0.18	-0.08	0.26	16.59	150	100	—
比較 試験光9	紫LED BAM BSS CASON	2,703	-0.00331	6.26471	0.07893	0.91	4.76	-1.78	6.53	22.48	238	97	0
比較 試験光10	紫LED BAM BSS CASON	2,784	-0.00446	6.30390	0.06225	1.17	5.46	-1.92	7.37	-13.19	235	96	1
比較 試験光11	紫LED BAM BSS CASON	2,761	-0.00561	7.15521	0.07286	1.48	6.60	-2.16	8.76	-46.26	232	96	1
試験光5	青色LED BSON SCASN	2,751	-0.01060	5.22335	0.27987	2.79	8.47	-2.02	10.49	-28.57	289	93	3
試験光6	紫LED SBCA β - SiAION CASON	2,798	-0.01991	6.10972	0.06280	4.25	13.37	-0.63	14.01	-141.79	221	91	5
試験光7	紫LED SBCA β - SiAION CASON	2,803	-0.02141	7.55584	0.29937	4.82	14.26	-0.84	15.10	-176.30	216	90	5
試験光8	青色LED BSON SCASN	2,736	-0.02210	4.56226	0.07169	4.99	12.13	-0.97	13.11	-139.12	257	85	5
試験光9	青色LED BSON SCASN	2,718	-0.02840	7.09870	0.22986	6.36	16.62	0.89	15.72	-174.29	251	84	4
試験光10	青色LED BSON SCASN	2,711	-0.03880	7.83241	0.84111	7.42	20.26	0.49	19.77	-253.28	240	80	2
比較 試験光12	青色LED BSON SCASN	2,759	-0.04270	7.60941	0.16261	7.86	20.06	1.04	19.03	-228.40	231	77	1
比較 試験光13	青色LED BSON SCASN	2,792	-0.04890	5.92485	0.24373	7.50	19.12	1.22	17.90	-267.67	227	70	-1

【表 5】

表5: 実験Dのまとめ (視覚実験結果と各種指標)

	発光要素	CCT (K)	D_{uv}	$ \Delta h_n $ 最大値	$ \Delta h_n $ 最小値	$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$	ΔC_{max}	ΔC_{min}	$ \Delta C_{max} - \Delta C_{min} $	Acg	放射効率 (lm/W)	Ra	総合評価
比較 試験光14	青色LED YAG CASON	3,005	0.01411	18.53879	0.18000	-5.95	4.13	-13.83	17.96	197.80	376	69	-4
疑似 基準光	紫LED BAM BSS CASON	2,973	0.00064	3.47700	0.02228	-0.04	1.49	-1.48	2.98	31.87	245	97	—
比較 試験光15	青色LED YAG CASON	2,911	-0.00667	18.38527	0.62048	0.82	14.09	-11.10	25.20	61.34	330	72	-2
比較 試験光16	紫LED SBCA β -SiAlON CASON	3,026	-0.00742	3.76983	0.18451	2.53	6.06	-0.15	6.21	-17.86	281	92	1
比較 試験光17	青色LED YAG CASON	3,056	-0.01276	16.80993	0.95129	1.79	16.35	-10.53	26.88	25.24	319	74	-2
試験光11	紫LED SBCA β -SiAlON CASON	2,928	-0.01742	5.87140	0.32631	4.15	10.17	0.10	10.07	-177.14	216	88	5
比較 試験光18	青色LED YAG CASON	3,249	-0.01831	15.97622	1.14881	2.37	17.15	-10.01	27.16	-6.20	310	75	-2
試験光12	紫LED SBCA β -SiAlON CASON	2,992	-0.02498	7.62805	0.33323	4.86	13.54	-1.11	14.65	-247.50	210	88	5
試験光13	紫LED SBCA β -SiAlON CASON	3,001	-0.02525	7.66317	0.34098	4.88	13.55	-1.14	14.69	-253.58	209	88	4

【 0 0 8 1 】

10

20

30

40

【表 6】

表6: 実験Eのまとめ(視覚実験結果と各種指標)

	発光要素	CCT (K)	D _{uv}	$ \Delta h_n $ 最大値	$ \Delta h_n $ 最小値	$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$	ΔC_{max}	ΔC_{min}	$ \Delta C_{max} - \Delta C_{min} $	Acg	放射効率 (lm/W)	Ra	総合評価
疑似基準光	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	3,866	0.00006	4.75987	0.05000	0.52	3.37	-2.13	5.50	-6.84	249	94	—
試験光14	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	3,673	-0.01302	2.85513	0.04227	2.32	5.16	-0.20	5.36	-82.35	236	93	4
試験光15	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	4,072	-0.01666	1.97311	0.10192	2.69	4.63	0.60	4.03	-116.16	230	89	5
試験光16	紫LED SBCA β-SiAlON CASON	3,631	-0.02102	3.28697	0.10510	3.38	6.72	0.53	6.19	-173.43	223	87	5

【 0 0 8 2 】

10

20

30

40

【表 7】

表 7: 実験 F のまとめ (視覚実験結果と各種指標)

	発光要素	CCT (K)	D_{uv}	$ \Delta h_n $ 最大値	$ \Delta h_n $ 最小値	$\frac{\sum_{n=1}^5 \Delta C_n}{15}$	ΔC_{max}	ΔC_{min}	$ \frac{\Delta C_{max}}{\Delta C_{min}} $	A _{cg}	放射効率 (lm/W)	R _a	総合評価
比較 試験光19	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,490	0.0073137	5.45309	0.03442	-0.07	2.20	-2.45	4.65	56.25	255	94	-2
疑似 基準光	紫LED BAM BSS CASON	5,451	-0.002917	4.50286	0.01649	0.07	2.21	-3.05	5.26	94.78	275	96	—
比較 試験光20	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,484	-0.005339	3.31606	0.01593	1.61	3.19	0.03	3.16	-84.44	234	92	1
試験光17	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,538	-0.007788	2.95485	0.10277	1.91	3.94	0.58	3.36	-86.47	231	90	2
試験光18	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,661	-0.009926	3.31776	0.26939	2.17	4.70	0.91	3.80	-114.17	229	88	2
試験光19	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,577	-0.012668	3.72273	0.08033	2.49	5.31	0.95	4.36	-136.35	226	86	4
試験光20	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,504	-0.01499	4.04838	0.07110	2.76	5.79	0.99	4.81	-155.28	224	84	4
試験光21	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,531	-0.017505	4.53264	0.06198	3.04	6.48	0.93	5.55	-173.79	222	82	5
試験光22	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,650	-0.020101	5.13538	0.13057	3.34	7.34	0.79	6.56	-180.73	220	79	5
試験光23	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,470	-0.026944	6.05576	0.25079	4.06	8.68	0.82	7.86	-239.07	214	73	4
試験光24	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,577	-0.033351	6.97692	0.17473	4.73	10.23	0.67	9.56	-322.02	205	66	3
試験光25	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,681	-0.038497	7.53026	0.03958	5.26	11.36	0.51	10.86	-419.02	194	61	2
比較 試験光21	紫LED SBCA β-SIAION CASON	5,509	-0.043665	7.94906	0.39334	5.74	12.04	0.37	11.66	-486.05	189	56	-1

【 0 0 8 3 】

〔 第四ステップ詳細 考察 〕

以下実験結果を考察する。なお、表中の試験光及び比較試験光を総称して「試験光」と称する場合がある。

1) 試験光の D_{uv} が、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）よりも正側であった場合

表 4、表 5、表 7 には、試験光の D_{uv} が、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）よりも正側の結果が含まれている。ここから、試験光の D_{uv} が正になればなるほど、照明対象物の色の見えや物体の見えに関し、被験者は好ましくなくなったとの判断をしたことが分かる。具体的には、以下の通りであった。

【 0 0 8 4 】

照明された白色物の見えは、 D_{uv} が正になればなるほどより黄色み（緑色み）がかって見え、違和感がより増大したと被験者は判断した。照明されたカラーチェッカーの灰色部分の見えは、明度差がより視認しにくくなったと被験者は判断した。さらに、照明された印刷物の文字もより見にくくなったと被験者は指摘した。さらに、照明された各種有彩色の色の見えは、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、試験光の D_{uv} が正になればなるほどくすんで見えたと被験者は判断した。照明された自身の肌色も、不自然に、不健康に見えたと被験者は指摘した。また、同種類似色の食品（たとえば同種の異なる個体のパプリカ、同種の異なる個体のにんじんなど）の色差は、実験用基準光で照明した場合と比較して、識別しにくくなったと被験者は指摘した。

さらに、照明された対象物全体の印象として、同程度の照度であったとしても、その明るさ感が D_{uv} が正になればなるほどより低下したと被験者は指摘した。

【0085】

また、これらの結果は、表4、表5、表7に記載した試験光のCCTにはあまり依存せず、また、発光装置の発光要素（発光材料）の構成にもあまり依存しないこともわかった。

試験光の D_{uv} が正になればなるほど、全体的傾向としてRaが低下することから、これらの結果のいくつかは、ステップ1の数学的な詳細検討から予想可能な範囲であったと言える。

【0086】

2) 試験光の D_{uv} が、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）よりも負側であった場合

表2から表7のすべてに、試験光の D_{uv} が、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）よりも負側の結果が含まれている。これらによれば、試験光の D_{uv} が適正範囲で負であって、かつ、表中の各種指標が適正範囲に入っていれば、照明対象物の色の見えや物体の見えに関し、被験者は若干好ましい、好ましい、より好ましい、非常に好ましい、また、格段に好ましいと判断したことが分かる。一方、試験光の D_{uv} が同様の範囲で負であっても、表中の各種指標が適正範囲になかった場合においては、表5に示されるように、試験光による色の見えや物体の見えが好ましくないと判断されたことも分かる。

【0087】

ここで、試験光の D_{uv} が適正範囲で負であって、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合において、試験光で照明した場合の対象物の色の見えが、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合のそれに比較して、 $51x$ 以上 $1501x$ 以下の低照度環境において、好ましい色の見え、好ましい物体の見えとなることは全く予想外であった。被験者が指摘した特長の詳細は以下の通りであった。

【0088】

白色物は、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、黄色み（緑色み）が低減し、若干白く見えた、白く見えた、より白く見えた、非常に白く見えた、また、格段に白く見えたと被験者は判断した。また、最適範囲に近接するにつれ、より良好な見えになっていったことを指摘した。これは全く予想外の結果であった。

さらに、カラーチェッカーの灰色部分は、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、それぞれの明度差が、若干増したように見えた、増したように見えた、より増したように見えた、非常に増したように見えた、格段に増したように見えたと被験者は判断した。また、被験者は、最適範囲に近接するにつれ、より視認性の高い見えになっていったことを指摘した。これは全く予想外の結果であった。

【0089】

さらに、それぞれの無彩色色票の輪郭も、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干はっきり見えた、はっきり見えた、よりはっきり見えた、非常

10

20

30

40

50

にはっきり見えた、格段にはっきり見えたと被験者は判断した。また、被験者は、最適範囲に近接するにつれ、より視認性の高い見えになっていったことを指摘した。これは全く予想外の結果であった。

さらに、印刷物の文字は、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干見やすくなった、見やすくなった、より見やすくなった、非常に見やすくなった、格段に見やすくなったと被験者は判断した。また、被験者は、最適範囲に近接するにつれ、より視認性の高い文字の見えになっていったことを指摘した。これは全く予想外の結果であった。

【0090】

10

さらに、各種有彩色の照明対象物の色の見えは、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干ではあるが良好であった、良好であった、より良好であった、非常に良好であった、また、格段に良好であったと被験者は判断した。これは全く予想外の結果であった。

【0091】

さらに、被験者自身（日本人）の肌の色の見えは、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干自然に見えた、自然に見えた、より自然に見えた、非常に自然に見えた、また、格段に自然に見えたと被験者は判断した。また、被験者は、最適範囲に近接するにつれ、より自然な好ましい色の見えになっていったことを指摘している。これは全く予想外の結果であった。

20

さらに、同種類似色の食品（たとえば同種の異なる個体のパプリカ、同種の異なる個体のにんじんなど）の色差は、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干識別しやすかった、識別しやすかった、より識別しやすかった、非常に識別しやすかった、また、格段に識別しやすかったと被験者は判断した。また、被験者は、 D_{uv} が実験した範囲内で適正上限よりも負になればなるほど、より識別しやすかったことを指摘した。これは全く予想外の結果であった。

【0092】

30

さらに、各種照明対象物は、試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干輪郭がはっきり見えた、輪郭がはっきり見えた、より輪郭がはっきり見えた、非常に輪郭がはっきり見えた、また、格段に輪郭がはっきり見えたと被験者は判断した。これは全く予想外の結果であった。

【0093】

さらに、照明された対象物全体の印象として、同程度の照度における明るさ感も確認している。試験光の D_{uv} が適正範囲で負で、かつ、表中の各種指標が適正範囲内の場合では、実験用基準光（あるいは実験用疑似基準光）で照明した場合と比較して、若干明るさ感が向上した、明るさ感が向上した、より明るさ感が向上した、非常に明るさ感が向上した、また、格段に明るさ感が向上したと被験者は判断した。これは全く予想外の結果であった。

40

【0094】

試験光の D_{uv} が負になればなるほど、全体的傾向として R_a が低下することからも、これらの結果は、ステップ1の数学的な詳細検討からは、全く予想外であったと言える。表2から表7にある通り、 R_a の値のみに注目すれば、 R_a が95以上である試験光も多数あったにも関わらず、たとえば、総合的に「格段に良好」とされた試験光の R_a は82から91程度であった。また、今回の比較視覚実験は、ANSI C78.377-2008に記載されている D_{uv} の範囲を超えて行っている。よって上記の結果は、現在の常識的推奨色度範囲の外に、照明された物体の色の見えに関する知覚良好領域があることを新た

50

に見出したものと言える。

【 0 0 9 5 】

また、本発明の第一の実施態様に係る照明方法において、このような知覚を得るためには D_{uv} 以外にも、表 2 から表 7 に記載の各種指標、すなわち、 $|h_n|$ 、

【数 1 8】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}、$$

10

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ が適正範囲にある必要があった。また、指標 A_{cg} 、放射効率 $K (lm/W)$ が適正範囲にあることが好ましいことが解った。

【 0 0 9 6 】

特に、視覚実験で良好と判断された試験光の結果から、 $|h_n|$ 、

【数 1 9】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}、$$

20

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ の特性を考えると、以下の傾向であったことが分かる。すなわち、良好な色の見え、物体の見えとなる試験光は、計算用基準光で照明した場合を仮定した当該 15 色票の色の見えと、実測した試験光分光分布で照明した場合を仮定した当該 15 色票の色の見えに関して、以下の特性を有していた。

【 0 0 9 7 】

試験光による照明と計算用基準光による照明の当該 15 色票の色相角差 ($|h_n|$) は比較的少なく、かつ、試験光による照明の当該 15 色票の平均的飽和度

【数 2 0】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

30

が、計算用基準光による照明のそれと比較して適正な範囲で上がっていた。かつ、当該平均値だけでなく、15 色票の飽和度 (C_n) を個別に見ても、試験光による照明の当該 15 色票の各 C_n が、計算用基準光による照明のそれらと比較して、極端に低下しているものも極端に向上しているものもなく、すべてが適正範囲にあり、この結果として最大最小飽和度差間差 ($C_{max} - C_{min}$) が適正な範囲で狭かった。さらに、簡略化すれば、当該 15 色票に対して基準光での照明を仮定した場合に比較して、試験光での照明を仮定した場合は、当該 15 色票すべての色相において、色相角差が少なく、かつ、適正な範囲で 15 色票の飽和度が比較的均等に向上している場合が理想的であると推察できる。

40

【 0 0 9 8 】

図 3 5 の実線は、表 3 にあって、総合判断として「格段に好ましい」と判断された試験光 3 の規格化試験光分光分布である。また、同図中点線は、当該試験光の CCT から算出された計算用基準光（黒体放射の光）の規格化分光分布である。一方、図 3 6 は、当該試験光 3 で照明した場合（実線）と、計算用基準光（黒体放射の光）で照明した場合（点線）を仮定した、当該 15 色票の色の見えに関する CIELAB プロットである。なお、紙面垂直方向は明度であるが、ここでは簡便のために a^* 、 b^* 軸のみをプロットした。

さらに図 3 7 と図 3 8 は、表 5 の中で、総合判断として「格段に好ましい」と判断された試験光 1 1 の結果を上記と同様にまとめたもので、図 3 9 と図 4 0 は、表 6 中で、総合

50

判断として「格段に好ましい」と判断された試験光 15 の結果を上記と同様にまとめたものである。

【0099】

この様に視覚実験で好ましい色の見え、物体の見えとなった場合は、当該 15 色票に対する基準光での照明を仮定した場合に比較して、試験光での照明を仮定した場合に、当該 15 色票すべての色相において、色相角差が少なく、かつ、適正な範囲で 15 色票の飽和度が比較的均等に向上していることが分かる。また、この観点で 4000 K 近傍の CCT は、好ましいことも分かる。

【0100】

一方、 D_{uv} が適正な範囲で負の値を有する場合であっても、たとえば表 5 中の $D_{uv} = -0.01831$ である比較試験光 18 の場合には、視覚実験において試験光による見えが好ましくないと判断されている。これは、 $|h_n|$ 、

【数 21】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ の特性のうちいくつかが適正でなかったと考えられる。図 41、図 42 は比較試験光 18 について、図 35、図 36 等と同様に規格化分光分布と 15 色票の色の見えに関する CIELAB プロットを行った結果である。この図からも明らかなように、当該 15 色票に対して基準光での照明を仮定した場合と、試験光での照明を仮定した場合とを比較すると、当該 15 色票のいくつかの色相において、色相角差がおおきく、また、15 色票の飽和度が非常に不均等に变化していることが分かる。

【0101】

視覚実験結果と考察から、各定量指標は、以下の範囲が好ましいことが分かる。

本発明の第一の実施態様に係る照明方法における D_{uv} は、 -0.0070 以下であって、好ましくは -0.00778 以下であって、より好ましくは -0.0105 以下であって、非常に好ましくは -0.0126 以下であって、格段に好ましくは -0.0166 以下であった。

また、本発明の第一の実施態様に係る照明方法における D_{uv} は、 -0.0430 以上であって、または -0.04268 以上であって、好ましくは -0.0389 以上であって、より好ましくは -0.0334 以上であって、非常に好ましくは -0.0285 以上であって、格段に好ましくは -0.0250 以上であった。

【0102】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法における $|h_n|$ は 9.2 以下であって、非常に好ましくは 8.4 以下であって、格段に好ましくは 7.7 以下であった。また $|h_n|$ は、さらに小さいことがより好ましいと考えられ、 6.0 以下がより格段に好ましく、 5.0 以下が更に格段に好ましく、 4.0 以下が特に格段に好ましいと考えられる。

なお、本発明の第一の実施態様に係る照明方法における $|h_n|$ は 0 以上で、視覚実験時の最小値は 0.00292 であった。さらに、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある $|h_n|$ の好ましい範囲は、 8.3 以下、 0.003 以上であった。

【0103】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法における

【数 2 2】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

は、1.7以上であって、好ましくは、1.9以上であって、非常に好ましくは2.3以上であって、格段に好ましくは2.6以上であった。

また、8.2以下であって、好ましくは7.5以下であって、非常に好ましくは6.4以下であって、格段に好ましくは5.1以下であった。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある上記指標の好ましい範囲は、2.0以上、7.4以下であった。

【0104】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法における C_n は、-2.7以上であって、非常に好ましくは-2.5以上であって、格段に好ましくは-1.2以上であった。

また、本発明の第一の実施態様に係る照明方法における C_n は、22.3以下であって、好ましくは20.3以下であって、格段に好ましくは16.9以下であった。さらに、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある C_n の好ましい範囲は、-2.4以上、20.2以下であった。

【0105】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法における ($C_{max} - C_{min}$) は、21.8以下であるが、19.8以下であることが好ましく、17.9以下であることが格段に好ましかった。加えて、($C_{max} - C_{min}$) は小さいことがより好ましいと考えられ、15.0以下がさらに格段に好ましく、14.0以下が非常に格段に好ましいと考えられる。

また、本発明の第一の実施態様に係る照明方法における ($C_{max} - C_{min}$) は3.0以上で、3.3以上であることが好ましく、4.0以上であることが格段に好ましかった。視覚実験時の最小値は3.36であった。さらに、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある ($C_{max} - C_{min}$) の好ましい範囲は、3.4以上、19.7以下であった。

【0106】

一方、表2から表7を用いて、視覚実験で好ましい特性と総合的に判断された試験光に付随する特性を、試験光分光分布が有する放射計測学的特性と測光学的特性とで代表させることも試みた。

【0107】

この場合も D_{uv} 値は、これまで考察してきたとおりであって、-0.0070以下であって、好ましくは-0.00778以下であって、より好ましくは-0.0105以下であって、非常に好ましくは-0.0126以下であって、格段に好ましくは-0.0166以下であった。

また、本発明の第一の実施態様に係る照明方法における D_{uv} は、-0.0430以上であって、または-0.04268以上であって、好ましくは-0.0389以上であって、より好ましくは-0.0334以上であって、非常に好ましくは-0.0285以上であって、格段に好ましくは-0.0250以上であった。

【0108】

一方、指標 A_{cg} に関しては、以下の様であった。

表2から表7の結果より、本発明の第一の実施態様に係る照明方法の好適な分光分布は A_{cg} が-2.5以下であって-4.61以上であった。正確な定義は前述の通りであるが、この物理的なおおよその意味、見通しの良い解釈は、以下の通りである。 A_{cg} が適切な範囲で負の値を取るとの意味は、規格化試験光分光分布に適切な凹凸があり、380nmから495nm間の短波長領域では、数学的な規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布の放射束強度が強い傾向にあり、および/または、495nmから590nmの間

10

20

30

40

50

波長領域では、数学的な規格化基準分光分布よりも規格化試験分光分布の放射束強度が弱い傾向にあり、および／または、590 nmから4までの長波長領域では、数学的な規格化基準分光分布よりも規格化試験分光分布の放射束強度が強い傾向にあることを意味している。 A_{cg} は短波長領域、中間波長領域、長波長領域におけるそれぞれの要素の総和なので、各個別の要素は、必ずしも上記傾向でない場合もあり得る。そのうえで、 A_{cg} が定量的に-25以下-461以上の場合に、良好な色の見え、良好な物体の見えとなったと理解できる。

【0109】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法における A_{cg} は、好適には-25以下であって、より好ましくは-28以下であって、非常に好ましくは-41以下であって、格段に好ましくは-114以下であった。

10

また、本発明の第一の実施態様に係る照明方法においては、 A_{cg} は好適には-461以上であって、好ましくは-420以上であって、より好ましくは-323以上であって、非常に好ましくは-254以上であって、格段に好ましくは-248以上であった。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある A_{cg} の好ましい範囲は、-419以上、-29以下であった。

【0110】

さらに、本発明第一の実施態様に係る色の見えが良く効率も高い試験光の実現を目指したが、放射効率Kに関しては、以下の通りであった。

本発明の第一の実施態様に係る照明方法による分光分布が有する放射効率は、好適には174 (lm/W) から318 (lm/W) の範囲であって、通常の白熱電球等の値である150 (lm/W) よりも約15%以上高かった。これは半導体発光素子からの放射や蛍光体からの放射が内在しており、かつ、 $V(\quad)$ との関係において、分光分布の適切な位置に適切な凹凸があったためであると考えられる。色の見えとの両立との観点では、本発明の照明方法の放射効率は、以下の範囲が好ましかった。

20

【0111】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法による放射効率Kは、好適には174 (lm/W) 以上であったが、好ましくは193 (lm/W) 以上であって、より好ましくは204 (lm/W) 以上であって、非常に好ましくは208 (lm/W) 以上であって、格段に好ましくは209 (lm/W) 以上であった。一方、放射効率Kは理想的には高い方が

30

良いが、本発明においては、好適には318 (lm/W) 以下であって、色の見えとのバランスから、290 (lm/W) 以下がより好ましく、258 (lm/W) 以下が格段に好ましかった。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にあるKの好ましい範囲は、195 (lm/W) 以上、288 (lm/W) 以下であった。

【0112】

さらに本発明の第一の実施態様に係る照明方法におけるCCTに関しては、以下のよう

なことが分かった。比較視覚実験によって、好ましいと判断された各種指標すなわち |

h_n |、

40

【数23】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、($C_{max} - C_{min}$)をより適切な値とするためには、本発明の照明方法において、CCTは4000 Kに近い値をとることが好ましかった。これは4000 K付近の光は基準の光を見てもその分光分布が波長にあまり依存せずに等エネルギー的であって、基準の光に対して容易に凹凸を形成した試験分光分布が実現できるためと考えられる。換

50

言すると、他の CCT の場合と比較しても、 $|h_n|$ と $(C_{\max} - C_{\min})$ を比較的小さく保持したまま、

【数 2 4】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

を増加させ、大多数の色票に対する C_n を所望の値に容易に制御可能である。

【0 1 1 3】

10

よって、本発明の第一の実施態様に係る照明方法における CCT は 1 8 0 0 K から 1 5 0 0 0 K であることが若干好ましく、2 0 0 0 K から 1 0 0 0 0 K であることが好ましく、2 3 0 0 K から 7 0 0 0 K であることがより好ましく、2 6 0 0 K から 6 6 0 0 K であることが非常に好ましく、2 9 0 0 K から 5 8 0 0 K であることが格段に好ましく、3 4 0 0 K から 5 1 0 0 K であることが最も好ましい。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある CCT の好ましい範囲は、2 5 5 0 (K) 以上、5 6 5 0 (K) 以下であった。

【0 1 1 4】

一方、本発明の第二の実施態様に係る発光装置において、このような知覚を得るためには D_{uv} 以外にも、表 2 から表 7 に記載の指標 A_{cg} が適正範囲にある必要があった。また、各種指標、すなわち、放射効率 K (l m / W)、 $|h_n|$ 、

20

【数 2 5】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、 $(C_{\max} - C_{\min})$ 、が適正範囲にあることが好ましいことが解った。

【0 1 1 5】

第一に、視覚実験で良好と判断された試験光の結果から、 D_{uv} と、指標 A_{cg} に関しては、以下のものであった。

30

【0 1 1 6】

先ず、 D_{uv} 値は、- 0 . 0 0 7 0 以下であって、好ましくは - 0 . 0 0 7 7 8 以下であって、より好ましくは - 0 . 0 1 0 5 以下であって、非常に好ましくは - 0 . 0 1 2 6 以下であって、格段に好ましくは - 0 . 0 1 6 6 以下であった。

また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における D_{uv} は、- 0 . 0 4 3 0 以上であって、または - 0 . 0 4 2 6 8 以上であって、好ましくは - 0 . 0 3 8 9 以上であって、より好ましくは - 0 . 0 3 3 4 以上であって、非常に好ましくは - 0 . 0 2 8 5 以上であって、格段に好ましくは - 0 . 0 2 5 0 以上であった。

【0 1 1 7】

40

さらに、表 2 から表 7 の結果より、本発明の第二の実施態様に係る発光装置において分光分布は A_{cg} が - 2 5 以下であって - 4 6 1 以上であった。正確な定義は前述の通りであるが、この物理的なおよその意味、見通しの良い解釈は、以下の通りである。 A_{cg} が適切な範囲で負の値を取るとの意味は、規格化試験光分光分布に適切な凹凸があり、3 8 0 n m から 4 9 5 n m 間の短波長領域では、数学的な規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布の放射束強度が強い傾向にあり、および / または、4 9 5 n m から 5 9 0 n m の中間波長領域では、数学的な規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布の放射束強度が弱い傾向にあり、および / または、5 9 0 n m から 4 までの長波長領域では、数学的な規格化基準光分光分布よりも規格化試験光分光分布の放射束強度が強い傾向にあることを意味している。そのうえで、 A_{cg} が定量的に - 2 5 以下 - 4 6 1 以上の場合に

50

、良好な色の見え、良好な物体の見えとなったと理解できる。

【 0 1 1 8 】

本発明の第二の実施態様に係る発光装置から主たる放射方向に出射される光の分光分布から導出される A_{cg} は、 - 2 5 以下であって、より好ましくは - 2 8 以下であって、非常に好ましくは - 4 1 以下であって、格段に好ましくは - 1 1 4 以下であった。

また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置から主たる放射方向に出射される光の分光分布から導出される A_{cg} は、 - 4 6 1 以上であって、好ましくは - 4 2 0 以上であって、より好ましくは - 3 2 3 以上であって、非常に好ましくは - 2 5 4 以上であって、格段に好ましくは - 2 4 8 以上であった。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある A_{cg} の好ましい範囲は、 - 4 1 9 以上、 - 2 9 以下であった。

10

【 0 1 1 9 】

第二に、本発明は色の見えが良く効率も高い試験光の実現を目指したが、放射効率 K に関しては、以下の通りであった。

本発明の第二の実施態様に係る発光装置による分光分布が有する放射効率は、好適には 1 7 4 (1 m / W) から 3 1 8 (1 m / W) の範囲であって、通常の白熱電球等の値である 1 5 0 (1 m / W) よりも約 1 5 % 以上高かった。これは半導体発光素子からの放射や蛍光体からの放射を内在しており、かつ、 $V()$ との関係において、分光分布の適切な位置に適切な凹凸があったためであると考えられる。色の見えとの両立との観点では、本発明の第二の実施態様に係る発光装置から主たる放射方向に出射される光が有する分光分布から求められる放射効率は、以下の範囲が好ましかった。

20

【 0 1 2 0 】

本発明の第二の実施態様に係る発光装置による放射効率 K は、好適には 1 7 4 (1 m / W) 以上であったが、好ましくは 1 9 3 (1 m / W) 以上であって、より好ましくは 2 0 4 (1 m / W) 以上であって、非常に好ましくは 2 0 8 (1 m / W) 以上であって、格段に好ましくは 2 0 9 (1 m / W) 以上であった。一方、放射効率 K は理想的には高い方がよいが、本発明においては、好適には 3 1 8 (1 m / W) 以下であって、色の見えとのバランスから、2 9 0 (1 m / W) 以下がより好ましく、2 5 8 (1 m / W) 以下が格段に好ましかった。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある K の好ましい範囲は、1 9 5 (1 m / W) 以上、2 8 8 (1 m / W) 以下であった。

30

【 0 1 2 1 】

第三に、 $| h_n |$ 、

【数 2 6】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}、$$

40

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ の特性を考えると、以下の傾向であったことが分かる。すなわち、良好な色の見え、物体の見えとなる試験光は、計算用基準光で照明した場合を仮定した当該 1 5 色票の色の見えと、実測した試験光分光分布で照明した場合を仮定した当該 1 5 色票の色の見えに関して、以下の特性を有していた。

【 0 1 2 2 】

試験光による照明と計算用基準光による照明の当該 1 5 色票の色相角差 $(| h_n |)$ は比較的少なく、かつ、試験光による照明の当該 1 5 色票の平均的飽和度

【数 27】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

が、計算用基準光による照明のそれと比較して適正な範囲で上がっていた。かつ、当該平均値だけでなく、15色票の飽和度（ C_n ）を個別に見ても、試験光による照明の当該15色票の各 C_n が、計算用基準光による照明のそれらと比較して、極端に低下しているものも極端に向上しているものもなく、すべてが適正範囲にあり、この結果として最大最小飽和度差間差（ $C_{max} - C_{min}$ ）が適正な範囲で狭かった。さらに、簡略化すれば、当該15色票に対して基準光での照明を仮定した場合に比較して、試験光での照明を仮定した場合は、当該15色票すべての色相において、色相角差が少なく、かつ、適正な範囲で15色票の飽和度が比較的均等に向上している場合が理想的であると推察できる。

10

【0123】

図35の実線は、表3にあって、総合判断として「格段に好ましい」と判断された試験光3の規格化試験光分光分布である。また、同図中点線は、当該試験光のCCTから算出された計算用基準光（黒体放射の光）の規格化分光分布である。一方、図36は、当該試験光3で照明した場合（実線）と、計算用基準光（黒体放射の光）で照明した場合（点線）を仮定した、当該15色票の色の見えに関するCIE LABプロットである。なお、紙面垂直方向は明度であるが、ここでは簡便のために a^* 、 b^* 軸のみをプロットした。

20

さらに図37と図38は、表5の中で、総合判断として「格段に好ましい」と判断された試験光11の結果を上記と同様にまとめたもので、図39と図40は、表6中で、総合判断として「格段に好ましい」と判断された試験光15の結果を上記と同様にまとめたものである。

【0124】

この様に視覚実験で好ましい色の見え、物体の見えとなった場合は、当該15色票に対する基準光での照明を仮定した場合に比較して、試験光での照明を仮定した場合に、当該15色票すべての色相において、色相角差が少なく、かつ、適正な範囲で15色票の飽和度が比較的均等に向上していることが分かる。また、この観点で4000K近傍のCCTは、好ましいことも分かる。

30

【0125】

一方、 D_{uv} が適正な範囲で負の値を有する場合であっても、たとえば表5中の $D_{uv} = -0.01831$ である比較試験光18の場合には、視覚実験において試験光による見えが好ましくないと判断されている。これは、指標 A_{og} の特性が適正でなかったと考えられる。図41、図42は比較試験光18について、図35、図36等と同様に規格化分光分布と15色票の色の見えに関するCIE LABプロットを行った結果である。この図からも明らかなように、当該15色票に対して基準光での照明を仮定した場合と、試験光での照明を仮定した場合とを比較すると、当該15色票のいくつかの色相において、色相角差がおおきく、また、15色票の飽和度が非常に不均等に变化していることが分かる。

40

【0126】

視覚実験結果と考察から、各定量指標は、以下の範囲が好ましいことが分かる。

本発明の第二の実施態様に係る発光装置における D_{uv} は、前述の通り、 -0.0070 以下であって、好ましくは、 -0.00778 以下であって、より好ましくは -0.0105 以下であって、非常に好ましくは -0.0126 以下であって、格段に好ましくは -0.0166 以下であった。

また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における D_{uv} は、 -0.0430 以上であって、または -0.04268 以上であって、好ましくは、 -0.0389 以上であって、より好ましくは -0.0334 以上であって、非常に好ましくは -0.0285 以上であって、格段に好ましくは -0.0250 以上であった。

50

【 0 1 2 7 】

本発明の第二の実施態様に係る発光装置における $|h_n|$ は 9 . 2 以下が好適であり、非常に好ましくは 8 . 4 以下であって、格段に好ましくは 7 . 7 以下であった。また $|h_n|$ は、さらに小さいことがより好ましいと考えられ、6 . 0 以下がより格段に好ましく、5 . 0 以下が更に格段に好ましく、4 . 0 以下が特に格段に好ましいと考えられる。

なお、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における $|h_n|$ は 0 以上が好適であり、視覚実験時の最小値は 0 . 0 0 2 9 2 であった。さらに、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある $|h_n|$ の好ましい範囲は、8 . 3 以下、0 . 0 0 3 以上であった。

10

【 0 1 2 8 】

本発明の第二の実施態様に係る発光装置における

【 数 2 8 】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

は、1 . 7 以上が好適であり、好ましくは、1 . 9 以上であって、非常に好ましくは 2 . 3 以上であって、格段に好ましくは 2 . 6 以上であった。

20

また、8 . 2 以下であることが好適であり、好ましくは 7 . 5 以下であって、非常に好ましくは 6 . 4 以下であって、格段に好ましくは 5 . 1 以下であった。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある上記指標の好ましい範囲は、2 . 0 以上、7 . 4 以下であった。

【 0 1 2 9 】

本発明の第二の実施態様に係る発光装置における C_n は、- 2 . 7 以上であることが好適であり、非常に好ましくは - 2 . 5 以上であって、格段に好ましくは - 1 . 2 以上であった。

また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における C_n は、2 2 . 3 以下であることが好適であり、好ましくは 2 0 . 3 以下であって、格段に好ましくは 1 6 . 9 以下であった。

30

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある C_n の好ましい範囲は、- 2 . 4 以上、2 0 . 2 以下であった。

【 0 1 3 0 】

本発明の第二の実施態様に係る発光装置における $(C_{max} - C_{min})$ は、2 1 . 8 以下であることが好適であり、1 9 . 8 以下であることが好ましく、1 7 . 9 以下であることが格段に好ましかった。加えて、 $(C_{max} - C_{min})$ は小さいことがより好ましいと考えられ、1 5 . 0 以下がさらに格段に好ましく、1 4 . 0 以下が非常に格段に好ましいと考えられる。

また、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における $(C_{max} - C_{min})$ は、3 . 0 以上であることが好適であり、3 . 3 以上であることが好ましく、4 . 0 以上であることが格段に好ましかった。視覚実験時の最小値は 3 . 3 6 であった。さらに、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある $(C_{max} - C_{min})$ の好ましい範囲は、3 . 4 以上、1 9 . 7 以下であった。

40

【 0 1 3 1 】

第四に、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における CCT に関しては、以下のようことが分かった。比較視覚実験によって、好ましいと判断された各種指標すなわち $|h_n|$ 、

【数 2 9】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、 $(C_{max} - C_{min})$ をより適切な値とするためには、本発明の第二の実施態様に係る発光装置において、 CCT は4000Kに近い値をとることが好ましかった。これは4000K付近の光は基準の光を見てもその分光分布が波長にあまり依存せずに等エネルギー的であって、基準の光に対して容易に凹凸を形成した試験光分光分布が実現できるためと考えられる。換言すると、他の CCT の場合と比較しても、 $|h_n|$ と $(C_{max} - C_{min})$ を比較的小さく保持したまま、

10

【数 3 0】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

を増加させ、大多数の色票に対する C_n を所望の値に容易に制御可能である。

【0132】

20

よって、本発明の第二の実施態様に係る発光装置における CCT は1800Kから15000Kであることが若干好ましく、2000Kから10000Kであることが好ましく、2300Kから7000Kであることがより好ましく、2600Kから6600Kであることが非常に好ましく、2900Kから5800Kであることが格段に好ましく、3400Kから5100Kであることが最も好ましい。

なお、視覚実験で実試験光を用いた検討がなされ、当該検討中の好ましい実験結果の内側にある CCT の好ましい範囲は、2550(K)以上、5650(K)以下であった。

【0133】

本発明の照明方法実施するための好ましい実施形態、これを具現化するための発光装置に関して以下に説明するが、本発明の照明方法及び発光装置を実施するための態様は、以下の説明で用いたものに限定されない。

30

【0134】

本発明の照明方法は、照明対象物に対して照射され、色刺激となる試験光の測光学的特性が適切な範囲にあり、かつ、計算用基準光で照明した場合を仮定した当該15色票の色の見えと、実測した試験光分光分布で照明した場合を仮定した当該15色票の色の見えの差が適切な範囲にあれば、発光装置の構成、材料等に制約はない。

【0135】

本発明の発光装置は、発光装置から主たる放射方向に出射され、照明対象物に対して色刺激となる試験光の放射計測学的特性、測光学的特性が適切な範囲にあれば、発光装置の構成、材料等に制約はない。

40

【0136】

本発明の照明方法又は発光装置を実施するための照明光源、当該照明光源を含む照明器具、当該照明光源や照明器具を含む照明システム等の発光装置には制約はないが、少なくとも1つの発光要素である半導体発光素子を含んでいることが好ましい。半導体発光素子を含む照明光源は、たとえば青色、緑色、赤色の種類の異なる複数の半導体発光素子が1つの照明光源中に内在していてもよく、また、1つの照明光源の中には青色半導体発光素子を含み、異なる1つの照明光源中に緑色半導体発光素子を含み、さらに異なる1つの照明光源中に赤色半導体発光素子を含み、これらが照明器具の中でレンズ、反射鏡、駆動回路等とともに一体とされて照明システムに提供されてもよい。さらに、1つの照明器具中に1つの照明光源があり、この中に単体の半導体発光素子が内在しているような場合であ

50

って、単体の照明光源、照明器具としては本発明の照明方法又は発光装置を実施できないものの、照明システム中に存在する異なる照明器具からの光との加法混色によって、照明システムとして放射される光が、照明対象物の位置で所望の特性を満足するようにしてもかまわないし、照明システムとして放射される光のうち主たる放射方向の光が、所望の特性を満足するようにしてもかまわない。いずれのような形態であっても、照明対象物に最終的に照射される色刺激としての光が、又は、発光装置から出射される光のうち主たる放射方向の光が、本発明の適切な条件を満たせばよい。

【0137】

以下は、前記の適切な条件を満たしたうえで、本発明の第一の実施態様に係る照明方法を実施するための発光装置、及び、本発明の第二の実施態様に係る発光装置が好ましく有すべき特性に関して記載する。

10

【0138】

本発明の第一の実施態様に係る照明方法を実施するための発光装置、又は、本発明の第二の実施態様に係る発光装置は、1(380nm)から2(495nm)の短波長領域内にピークを有する発光要素(発光材料)を有し、かつ、2(495nm)から3(590nm)の中間波長領域内にピークを有する別の発光要素(発光材料)を有し、さらに、3(590nm)から780nmまでの長波長領域内にピークを有するさらに別な発光要素(発光材料)を有することが好ましい。これはそれぞれの発光要素を独立して強度設定あるいは強度制御することが、好ましい色の見えを容易に実現し得るからである。

20

【0139】

よって、本発明の第一の実施態様に係る照明方法を実施するための発光装置、又は、本発明の第二の実施態様に係る発光装置は、上記それぞれの3波長領域中に発光ピークを有する発光要素(発光材料)を少なくとも1種類ずつ有することが好ましく、また、当該3波長領域の中の2領域には1種類ずつ、他の1領域は複数の発光要素(発光材料)を有することがより好ましく、さらに、当該3波長領域中の1領域には1種類の、他の2領域は複数の発光要素(発光材料)を有することが非常に好ましく、当該3波長領域のすべてにおいて、複数の発光要素を有することが格段に好ましい。これは1領域中に2つ以上のピーク波長を有するように発光要素を内在させることで分光分布の制御性が格段に向上し、数学的には、照明された対象物の色の見えを所望のように制御しやすくなるからである。

30

【0140】

よって、半導体発光素子を蛍光体用励起光源として使用した現実の発光装置においては、1発光装置中の蛍光体種類は2種類とし、半導体発光素子の波長と合わせて当該3波長領域それぞれにピーク波長を有するのが好ましい。さらに、蛍光体種類は3種類とし、半導体発光素子の波長と合わせて当該3波長領域の中の少なくとも1領域は2種類の発光要素が内在するようにすることがより好ましい。このような考えから、蛍光体種類は4種類以上が非常に好ましく、5種類が格段に好ましい。特に6種類以上の蛍光体が1光源内に存在すると、蛍光体間の相互吸収等でスペクトルの制御性は逆に低下してしまうため好ましくなくなっていく。また、これとは別の観点で、簡便な発光装置実現との観点では、蛍光体種類は1種類とし、半導体発光素子の発光ピークと合わせて2種類の発光要素で発光装置を構成しても構わない。

40

【0141】

また、異なるピーク波長を有する半導体発光素子のみで実際の発光装置を構成した場合もこれと同様である。すなわち、好ましい分光分布を実現する観点では、1光源中の半導体発光素子の種類は、3種類以上が好ましく、4種類以上がより好ましく、5種類以上が非常に好ましく、6種類が格段に好ましい。7種類以上の場合には光源中への搭載の煩雑さ等が発生するために好ましくなくなってしまう。また、これとは別の、簡便な発光装置実現との観点では、半導体発光素子は2種類で発光装置を構成しても構わない。

【0142】

なお、半導体発光素子と蛍光体を自在に混合搭載することも可能であって、青色発光素

50

子と２種類（緑色、赤色）の蛍光体を１光源内に搭載しても良く、また、青色発光素子と３種類（緑色、赤色１、赤色２）の蛍光体を１光源内に搭載してもよい。さらに、紫色発光素子と４種類の蛍光体（青色、緑色、赤色１、赤色２）を１光源内に搭載してもよい。さらには、１つの光源の中に、青色発光素子と２種類（緑色、赤色）の蛍光体搭載している部分と、紫色発光素子と３種類の蛍光体（青色、緑色、赤色）を搭載している部分を内在させてもよい。

【０１４３】

各３波長領域内の発光要素（発光材料）は、ピーク部分の強度やピーク間の谷の強度を制御する観点から、すなわち適切な凹凸を分光分布に形成する観点から、少なくとも１つは比較的狭帯域な発光要素を含んでいることが好ましい。逆に各３波長領域の幅と同程度の幅を有する発光要素だけでは、分光分布に適切な凹凸を形成することは難しい。よって、本発明においては、少なくとも１つは比較的狭帯域な発光要素を含んでいることが好ましいが、さらに、各３波長領域中の２領域に比較的狭帯域な発光要素を含んでいることはよりこのましく、３波長領域全ての領域に比較的狭帯域な発光要素を含んでいることはよりこのましい。この際に、比較的狭帯域な発光要素はそれ単体だけがある波長領域内の発光要素となっても良いが、比較的狭帯域な発光要素が当該波長領域内に複数種類存在していることはより好ましく、さらに、比較的狭帯域な発光要素と比較的広帯域な発光要素が当該波長領域内にともに存在していることもより好ましい。

【０１４４】

なお、ここで言う比較的狭帯域とは、発光要素（発光材料）の半値全幅が、短波長領域（３８０ｎｍから４９５ｎｍ）、中間波長領域（４９５ｎｍから５９０ｎｍ）、長波長領域（５９０ｎｍから７８０ｎｍ）のそれぞれの領域幅である１１５ｎｍ、９５ｎｍ、１９０ｎｍに対して、２／３以下であるものをいう。また、比較的狭帯域の発光要素の中でも、その半値全幅は、それぞれの領域幅に対して１／２以下であることが好ましく、１／３以下であることがより好ましく、１／４以下であることが非常に好ましく、１／５以下であることが格段に好ましい。また、過度に極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、当該半値全幅は、２ｎｍ以上が好ましく、４ｎｍ以上がより好ましく、６ｎｍ以上が非常に好ましく、８ｎｍ以上が格段に好ましい。

【０１４５】

これらは、所望の分光分布実現の観点から記載すれば、比較的狭帯域の発光要素（発光材料）の組み合わせとすると、分光分布に凹凸形状が形成しやすく、視覚実験で適切な範囲が明らかとなった指標 A_{cg} 、放射効率 K （ lm/W ）等を、所望の値にしやすいするため、好ましい。また、当該光を色刺激としてとらえ、当該発光装置での照明を仮定した場合の当該１５色票の色の見えと、計算用基準光での照明を仮定した場合の色の見えとの差も、発光要素の中に比較的狭帯域なそれを内在させることで、飽和度制御、特に視覚実験で適切な範囲が明らかとなった $|h_n|$ 、

【数３１】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、（ $C_{max} - C_{min}$ ）等を適切な数値範囲にしやすいために好ましい。さらに、比較的狭帯域の蛍光体を用いると、広帯域蛍光体を用いる場合よりも D_{uv} 制御も容易になるために好ましい。

【０１４６】

本発明の照明方法及び発光装置においては以下の発光材料、蛍光体材料、半導体発光素子が発光要素として発光装置に内在することが好ましい。

【０１４７】

まず、当該3波長領域の中の1(380nm)から2(495nm)の短波長領域においては、熱フィラメント等からの熱放射光、蛍光管、高圧ナトリウムランプ等からの放電放射光、レーザ等からの誘導放出光、半導体発光素子からの自然放出光、蛍光体からの自然放出光等あらゆる光源から出る光を含むことが可能である。この中でも特に光励起された蛍光体からの発光、半導体発光素子からの発光、半導体レーザからの発光は、小型で、エネルギー効率がよく、比較的狭帯域発光も可能であることから、好ましい。

【0148】

具体的には、以下が好ましい。

半導体発光素子としては、サファイア基板上やGaN基板上に形成されたIn(Al)GaN系材料を活性層構造中に含む紫色発光素子(ピーク波長が395nmから420nm程度)、青紫色発光素子(ピーク波長が420nmから455nm程度)、青色発光素子(ピーク波長が455nmから485nm程度)が好ましい。さらに、GaAs基板上に形成されたZn(Cd)(S)Se系材料を活性層構造中に含む青色発光素子(ピーク波長が455nmから485nm程度)も好ましい。

10

【0149】

なお、半導体発光素子や蛍光体等の発光要素(発光材料)の呈する放射束の分光分布や、そのピーク波長は、周辺温度、パッケージや灯具等の発光装置の放熱環境、注入電流、回路構成、あるいは場合によっては劣化等によって、若干変動するのが常である。よって、ある駆動条件でのピーク波長が418nmの半導体発光素子は、周辺環境の温度が上昇するとたとえば421nmのピーク波長を呈する場合などもある。

20

以下に述べる半導体発光素子や蛍光体等の発光要素(発光材料)の呈する放射束の分光分布やそのピーク波長についても、同様のことが言える。

【0150】

活性層構造は、量子井戸層とバリア層を積層した多重量子井戸構造でも、あるいは比較的厚い活性層とバリア層(あるいはクラッド層)を含む一重あるいは二重ヘテロ構造でも、1つのpn接合からなるホモ接合であってもよい。

【0151】

特に、活性層がIn(Al)GaN系材料含む場合には、青色発光素子と比較すると、活性層構造内でIn濃度が低くなる青紫色発光素子、紫色発光素子は、Inの偏析による発光波長ゆらぎが小さくなり発光スペクトルの半値全幅が狭くなるために、好ましい。さらに、青紫色発光素子、紫色発光素子は、波長が本波長領域である380nmから495nmの比較的外側(短波長側)寄りに位置し、 D_{uv} の制御が容易となるために、好ましい。すなわち、本発明において1(380nm)から2(495nm)の短波長領域に発光ピークを有する半導体発光素子は、青色発光素子(ピーク波長が455nmから485nm程度)が好ましく、これより波長の短い青紫色発光素子(ピーク波長が420nmから455nm程度)がより好ましく、紫色発光素子(ピーク波長が395nmから420nm程度)が非常に好ましい。また、これらの発光素子を複数種類使用することも好ましい。

30

【0152】

また、発光要素として半導体レーザを用いることも好ましく、上記と同様の理由で、青色半導体レーザ(発振波長が455nmから485nm程度)が好ましく、これより波長の長い青紫色半導体レーザ(発振波長が420nmから455nm程度)がより好ましく、紫色半導体レーザ(発振波長が395nmから420nm程度)が非常に好ましい。

40

【0153】

本発明の照明方法又は発光装置で用いる短波長領域の半導体発光素子は、その発光スペクトルの半値全幅が狭いことが好ましい。この観点で、短波長領域で用いる半導体発光素子の半値全幅は、45nm以下が好ましく、40nm以下がより好ましく、35nm以下が非常に好ましく、30nm以下は格段に好ましい。また、極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、短波長領域で用いる半導体発光素子の半値全幅は、2nm以上が好ましく、4n

50

m以上がより好ましく、6 nm以上が非常に好ましく、8 nm以上が格段に好ましい。

【0154】

本発明の照明方法又は発光装置で用いる短波長領域の半導体発光素子は、In(Al)GaN系材料を活性層構造中に含むことが好ましいことから、サファイア基板上またはGaN基板上に形成された発光素子であることが好ましい。特にGaN基板上に形成された発光素子の活性層中のIn偏析度合は、サファイア基板上に形成された場合よりも良好である。これは基板と活性層構造材料との格子整合性に依っている。このため、GaN基板上のIn(Al)GaN発光スペクトルの半値全幅はより狭くできるために、本発明との格段の相乗効果が期待でき、非常に好ましい。さらには、GaN基板上の発光素子であっても、特に半極性面、無極性面上に形成された素子が好ましい。これは結晶成長方向に対する圧電分極効果が低減されるため、量子井戸層内の空間的な電子と正孔の波動関数の空間的な重なりが大きくなり、原理的に発光効率の向上とスペクトルの狭帯域化が実現できるからである。よって半極性あるいは無極性GaN基板上の半導体発光素子を用いることは、本発明との格段の相乗効果が期待できるため、非常に好ましい。

10

【0155】

また、基板の厚みは厚い場合か、半導体発光素子から完全に剥離されている場合のいずれかが好ましい。特にGaN基板上に短波長領域の半導体発光素子を作成した場合においては、GaN基板側壁からの光取り出しを助長するように、基板は厚いことが好ましく、100 μm以上が好ましく、200 μm以上がより好ましく、400 μm以上が非常に好ましく、600 μm以上が格段に好ましい。一方で素子作成上の便から基板厚みは2 mm以下が好ましく、1.8 mm以下がより好ましく、1.6 mm以下が非常に好ましく、1.4 mm以下が格段に好ましい。

20

【0156】

一方サファイア基板上等に発光素子を作成した場合においては、レーザリフトオフ等の方法で基板を剥離しておくことが好ましい。このようにすると基板との極端な格子不整合のために広帯域化を助長してしまう量子井戸層にかかる応力が低減し、結果として発光素子のスペクトルの狭帯域化が実現できる。よって、サファイア基板等を剥離した発光素子は本発明との格段の相乗効果を期待でき、非常に好ましい。

【0157】

本発明の照明方法又は発光装置に用いる短波長領域の蛍光体材料としては、その半値全幅が狭いことが好ましい。この観点で、短波長領域で用いる蛍光体材料の、室温で光励起された場合の発光スペクトルの半値全幅は、90 nm以下が好ましく、80 nm以下がより好ましく、70 nm以下が非常に好ましく、60 nm以下は格段に好ましい。また、極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、短波長領域で用いる蛍光体材料の半値全幅は、2 nm以上が好ましく、4 nm以上がより好ましく、6 nm以上が非常に好ましく、8 nm以上が格段に好ましい。

30

【0158】

短波長領域の蛍光体材料においては、当該蛍光体材料を励起する都合と D_{uv} の制御性を考慮し、以下の範囲にピーク波長を有することが好ましい。光励起する場合には、ピーク波長が455 nmから485 nmであることが好ましく、これより波長の短い420 nmから455 nmであることがより好ましい。一方、電子線励起する場合には、ピーク波長が455 nmから485 nmであることが好ましく、これより波長の短い420 nmから455 nmであることがより好ましく、ピーク波長が395 nmから420 nmであることが非常に好ましい。

40

【0159】

本発明の照明方法又は発光装置に用いる短波長領域の蛍光体材料の具体例としては、上記半値全幅を満たすものであれば好ましく用いることができるが、 Eu^{2+} を付活剤としアルカリ土類アルミン酸塩またはアルカリ土類ハロリン酸塩からなる結晶を母体とする青色蛍光体がある。より具体的には下記一般式(5)で表される蛍光体、下記一般式(5)′

50

で表される蛍光体、 $(\text{Sr}, \text{Ba})_3\text{MgSi}_2\text{O}_8:\text{Eu}^{2+}$ 、および $(\text{Ba}, \text{Sr}, \text{Ca}, \text{Mg})\text{Si}_2\text{O}_2\text{N}_2:\text{Eu}$ が挙げられる。

$(\text{Ba}, \text{Sr}, \text{Ca})\text{MgAl}_{10}\text{O}_{17}:\text{Mn}, \text{Eu}$ (5)

(一般式(5)で表されるアルカリ土類アルミン酸塩蛍光体をBAM蛍光体と呼ぶ。)

$\text{Sr}_a\text{Ba}_b\text{Eu}_x(\text{PO}_4)_c\text{X}_d$ (5)'

(一般式(5)')において、XはClである。また、c、d及びxは、 $2 \leq c \leq 3$ 、 $0 \leq d \leq 1$ 、 $0 \leq x \leq 1$ を満足する数である。さらに、a及びbは、 $a+b=5-x$ かつ $0 \leq b/(a+b) \leq 0.6$ の条件を満足する。)(一般式(5)')で表されるアルカリ土類ハロリン酸塩蛍光体のうちBaを含有するものをSBCA蛍光体と呼び、Baを含有しないものをSCA蛍光体と呼ぶ。)

これらの蛍光体である、BAM蛍光体、SBCA蛍光体、SCA蛍光体、およびBa-SION蛍光体 $(\text{Ba}, \text{Sr}, \text{Ca}, \text{Mg})\text{Si}_2\text{O}_2\text{N}_2:\text{Eu}$ 、 $(\text{Sr}, \text{Ba})_3\text{MgSi}_2\text{O}_8:\text{Eu}^{2+}$ 蛍光体などが好ましく例示できる。

【0160】

次いで、当該3波長領域の中の2(495nm)から3(590nm)の中間波長領域においては、熱フィラメント等からの熱放射光、蛍光管、高圧ナトリウムランプ等からの放電放射光、非線形光学効果を用いた二次高調波発生(SHG)等を含むレーザ等からの誘導放出光、半導体発光素子からの自然放出光、蛍光体からの自然放出光等あらゆる光源から出る光を含むことが可能である。この中でも特に光励起された蛍光体からの発光、半導体発光素子からの発光、半導体レーザ、SHGレーザからの発光は、小型で、エネルギー効率がよく、比較的狭帯域発光も可能であることから、好ましい。

【0161】

具体的には、以下が好ましい。

半導体発光素子としては、サファイア基板上あるいはGaN基板上のIn(Al)GaN系材料を活性層構造中に含む青緑発光素子(ピーク波長が495nmから500nm程度)、緑色発光素子(ピーク波長が500nmから530nm程度)、黄緑色発光素子(ピーク波長が530nmから570nm程度)、黄色発光素子(ピーク波長が570nmから580nm程度)が好ましい。また、GaP基板上のGaPによる黄緑色発光素子(ピーク波長が530nmから570nm程度)、GaP基板上のGaAsPによる黄色発光素子(ピーク波長が570nmから580nm程度)も好ましい。さらに、GaAs基板上のAlInGaPによる黄色発光素子(ピーク波長が570nmから580nm程度)も好ましい。

【0162】

活性層構造は、量子井戸層とバリア層を積層した多重量子井戸構造でも、あるいは比較的厚い活性層とバリア層(あるいはクラッド層)を含む一重あるいは二重ヘテロ構造でも、1つのpn接合からなるホモ接合であってもよい。

特に、In(Al)GaN系材料を用いた場合には、黄色発光素子と比較すると活性層構造内でIn濃度が低くなる黄緑色発光素子、緑色発光素子、青緑色発光素子は、Inの偏析による発光波長ゆらぎが小さくなり発光スペクトルの半値全幅が狭くなるために、好ましい。すなわち、本発明において2(495nm)から3(590nm)の中間波長領域に発光ピークを有する半導体発光素子は、黄色発光素子(ピーク波長が570nmから580nm程度)が好ましく、これより波長の短い黄緑色発光素子(ピーク波長が530nmから570nm程度)がより好ましくこれより波長の短い緑色発光素子(ピーク波長が500nmから530nm程度)が非常に好ましく、青緑色発光素子(ピーク波長が495nmから500nm程度)が格段に好ましい。

【0163】

また、発光要素として半導体レーザや、半導体レーザの発振波長を非線形光学効果によって波長変換したSHGレーザ等を用いることも好ましい。発振波長としては、上記と同様の理由で、黄色(ピーク波長が570nmから580nm程度)領域内であることが好ましく、これより波長の短い黄緑色(ピーク波長が530nmから570nm程度)領域

内であることがより好ましく、これより波長の短い緑色（ピーク波長が500 nmから530 nm程度）領域内であることが非常に好ましく、さらに、青緑色（ピーク波長が495 nmから500 nm程度）領域内であることが格段に好ましい。

本発明の照明方法又は発光装置で用いる中間波長領域の半導体発光素子は、その発光スペクトルの半値全幅が狭いことが好ましい。この観点で、中間波長領域で用いる半導体発光素子の半値全幅は、75 nm以下が好ましく、60 nm以下がより好ましく、50 nm以下が非常に好ましく、40 nm以下は格段に好ましい。また、極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、中間波長領域で用いる半導体発光素子の半値全幅は、2 nm以上が好ましく、4 nm以上がより好ましく、6 nm以上が非常に好ましく、8 nm以上が格段に好ましい。

10

【0164】

本発明で用いる中間波長領域の半導体発光素子は、In(Al)GaN系材料を活性層構造中に含む場合には、サファイア基板上かGaN基板上に形成された発光素子であることが好ましい。また、特にGaN基板上形成された発光素子であることがより好ましい。これは、中間波長領域のInAlGaN系素子を作成するには、Inを比較的多量に活性層構造中に導入する必要があるが、GaN基板上に形成した場合には、サファイア基板上に形成した場合と比較して、基板との格子定数差に起因する圧電効果が低減し、量子井戸層内にキャリアを注入した場合の電子／正孔の空間的分離を抑制できるからである。この結果、発光波長の半値全幅は狭帯域化可能である。よって本発明においては、GaN基板 20
上の中間波長領域の発光素子では、格段の相乗効果が期待されるため、好ましい。さらにはGaN基板上の発光素子であっても、特に半極性面、無極性面上に形成された素子が好ましい。これは結晶成長方向に対する圧電分極効果が低減されるため、量子井戸層内の空間的な電子と正孔の波動関数の空間的な重なりが大きくなり、原理的に発光効率の向上とスペクトルの狭帯域化が実現できるからである。よって半極性あるいは無極性GaN基板上の半導体発光素子を用いることは、本発明との格段の相乗効果が期待できるため、非常に好ましい。

【0165】

いずれの基板上に形成されたいずれの半導体発光素子であっても、基板の厚みは厚い場合か完全に除去されている場合のいずれかが好ましい。

30

特にGaN基板上に中間波長領域の半導体発光素子を作成した場合には、GaN基板側壁からの光取り出しを助長するように、基板は厚いことが好ましく、100 μm以上が好ましく、200 μm以上がより好ましく、400 μm以上が非常に好ましく、600 μm以上が格段に好ましい。一方で素子作成上の便から基板厚みは2 mm以下が好ましく、1.8 mm以下がより好ましく、1.6 mm以下が非常に好ましく、1.4 mm以下が格段に好ましい。

【0166】

また、GaP基板上に中間波長領域の半導体発光素子を作成した場合には、GaP基板側壁からの光取り出しを助長するように、基板は厚いことが好ましく、100 μm以上が好ましく、200 μm以上がより好ましく、400 μm以上が非常に好ましく、600 μm以上が格段に好ましい。一方で素子作成上の便から基板厚みは2 mm以下が好ましく、1.8 mm以下がより好ましく、1.6 mm以下が非常に好ましく、1.4 mm以下が格段に好ましい。

40

【0167】

一方、GaAs基板上に形成されたAlInGaP系材料の場合には、基板のバンドギャップが活性層構造を形成する材料のバンドギャップよりも小さいために、発光波長領域の光を吸収してしまう。このために、基板の厚みは薄い場合が好ましく、半導体発光素子から完全に剥離されている場合が好ましい。

【0168】

さらに、サファイア基板上等に半導体発光素子を作成した場合には、レーザーリフ

50

トオフ等の方法で基板を剥離しておくことが好ましい。このようにすると基板との極端な格子不整合のために広帯域化してしまう量子井戸層にかかる応力が低減し、結果として発光素子のスペクトルの狭帯域化が実現できる。よって、サファイア基板等を剥離した半導体発光素子は本発明との格段の相乗効果を期待でき、非常に好ましい。

【0169】

本発明の照明方法又は発光装置に用いる中間波長領域の蛍光体材料としては、その半値全幅が狭いことが好ましい。この観点で、中間波長領域で用いる蛍光体材料の、室温で光励起された場合の発光スペクトルの半値全幅は、130nm以下が好ましく、110nm以下がより好ましく、90nm以下が非常に好ましく、70nm以下は格段に好ましい。また、極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、中間波長領域で用いる蛍光体材料の半値全幅は、2nm以上が好ましく、4nm以上がより好ましく、6nm以上が非常に好ましく、8nm以上が格段に好ましい。

10

中間波長領域の蛍光体材料においては、 D_{uv} の制御性を考慮し、ピーク波長が495nmから500nmであることが好ましく、ピーク波長が500nmから530nmである場合と、ピーク波長が570nmから580nmである場合が同程度により好ましく、ピーク波長が530nmから570nmであることが非常に好ましい。

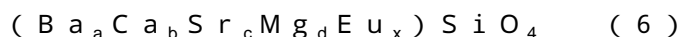
【0170】

本発明の照明方法又は発光装置に用いる中間波長領域の蛍光体材料の具体例としては、上記半値全幅を満たすものであれば好ましく用いることができる。また、当該具体例としては、 Eu^{2+} 、 Ce^{3+} などを付活剤として含む緑色蛍光体が挙げられる。 Eu^{2+} を付活剤とする好適な緑色蛍光体は、アルカリ土類ケイ酸塩、アルカリ土類ケイ酸窒化物またはサイアロンからなる結晶を母体とする緑色蛍光体である。この種の緑色蛍光体は、通常、紫外～青色半導体発光素子を用いて励起可能である。

20

【0171】

アルカリ土類ケイ酸塩結晶を母体とするものの具体例には、下記一般式(6)で表される蛍光体、下記一般式(6)'で表される蛍光体が挙げられる。



(一般式(6)においてa、b、c、dおよびxが、 $a + b + c + d + x = 2$ 、 1.0

$a \geq 2.0$ 、 $0 \leq b < 0.2$ 、 $0 \leq c < 0.2$ 、 $0 \leq d < 0.2$

30

および $0 < x \leq 0.5$ を満たす。)(一般式(6)で表されるアルカリ土類ケイ酸塩をBSS蛍光体と呼ぶ。)



(一般式(6)'においてx、yおよびzはそれぞれ $0 \leq x \leq 0.4$ 、 $0 \leq y \leq 0.6$ 及び $0 \leq z \leq 0.5$ を満たす。)(一般式(6)'で表されるアルカリ土類アルミン酸塩蛍光体をG-BAM蛍光体と呼ぶ。)

【0172】

サイアロン結晶を母体とするものの具体例には、 $Si_{6-z}Al_zO_zN_{8-z}:Eu$ (ただし $0 < z < 4.2$)で表される蛍光体が挙げられる(これを $SiAlON$ 蛍光体と呼ぶ)。 Ce^{3+} を付活剤とする好適な緑色蛍光体としては、ガーネット型酸化物結晶を母体とする緑色蛍光体、例えば $Ca_3(Sc,Mg)_2Si_3O_{12}:Ce$ や、アルカリ土類金属スカンジウム酸塩結晶を母体とする緑色蛍光体、例えば $CaSc_2O_4:Ce$ がある。その他、 $SrGa_2S_4:Eu^{2+}$ なども挙げられる。

40

さらにその他としては、 $(Ba,Ca,Sr,Mg,Zn,Eu)_3Si_6O_{12}N_2$ で表される酸窒化物蛍光体が挙げられる(これをBSO_N蛍光体と呼ぶ)。

【0173】

その他、 $(Y_{1-u}Gd_u)_3(Al_{1-v}Ga_v)_5O_{12}:Ce,Eu$ (但し、u及びvはそれぞれ $0 \leq u \leq 0.3$ 、及び $0 \leq v \leq 0.5$ を満たす。)で表されるイットリウム・アルミニウム・ガーネット系蛍光体(これをYAG蛍光体と呼ぶ。)、 $Ca_{1.5x}La_{3-x}Si_6N_{11}:Ce$ (但し、xは、 $0 \leq x \leq 1$)で表されるランタン窒化ケイ素蛍光体(これをLS

50

N 蛍光体と呼ぶ。) があげられる。

【 0 1 7 4 】

これらの蛍光体のうち、B S S 蛍光体、 - S i A l O N 蛍光体、B S O N 蛍光体、G - B A M 蛍光体、Y A G 蛍光体、および S r G a S₄: E u²⁺ 蛍光体などが好ましく例示できる。

【 0 1 7 5 】

次いで、当該 3 波長領域の中の 3 (5 9 0 n m) から 7 8 0 n m の長波長領域においては、熱フィラメント等からの熱放射光、蛍光管、高圧ナトリウムランプ等からの放電放射光、レーザ等からの誘導放出光、半導体発光素子からの自然放出光、蛍光体からの自然放出光等あらゆる光源から出る光を含むことが可能である。この中でも特に光励起された 10
蛍光体からの発光、半導体発光素子からの発光、半導体レーザからの発光は、小型で、エネルギー効率がよく、比較的狭帯域発光も可能であることから、好ましい。

【 0 1 7 6 】

具体的には、以下が好ましい。

半導体発光素子としては、G a A s 基板上に形成された A l G a A s 系材料、G a A s 基板上に形成された (A l) I n G a P 系材料を活性層構造中に含む橙色発光素子 (ピーク波長が 5 9 0 n m から 6 0 0 n m 程度) 、赤色発光素子 (6 0 0 n m から 7 8 0 n m) が好ましい。また、G a P 基板上に形成された G a A s P 系材料を活性層構造中に含む赤色発光素子 (6 0 0 n m から 7 8 0 n m) が好ましい。

【 0 1 7 7 】

活性層構造は、量子井戸層とバリア層を積層した多重量子井戸構造でも、あるいは比較的厚い活性層とバリア層 (あるいはクラッド層) を含む一重あるいは二重ヘテロ構造でも、1 つの p n 接合からなるホモ接合であってもよい。

【 0 1 7 8 】

特に、この波長領域においては、ピーク波長は D_{uv} 制御性と放射効率の両立を考慮し、6 3 0 n m 近傍に近接していることが好ましい。この観点では、橙色発光素子と比較すると赤色発光素子はより好ましい。すなわち、本発明において 3 (5 9 0 n m) から 7 8 0 n m の長波長領域に発光ピークを有する半導体発光素子は、橙色発光素子 (ピーク波長が 5 9 0 n m から 6 0 0 n m 程度) が好ましく、赤色発光素子 (ピーク波長が 6 0 0 n m から 7 8 0 n m 程度) がより好ましく、ピーク波長が 6 3 0 n m 程度に近接している赤色 30
発光素子が非常に好ましい。特にピーク波長が 6 1 5 n m から 6 4 5 n m の赤色発光素子が非常に好ましい。

【 0 1 7 9 】

また、発光要素として半導体レーザを用いることも好ましい。発振波長としては、上記と同様の理由で、橙色 (ピーク波長が 5 9 0 n m から 6 0 0 n m 程度) 領域内に発振波長を有することが好ましく、赤色 (ピーク波長が 6 0 0 n m から 7 8 0 n m 程度) 領域内に発振波長を有することがより好ましく、さらに発振波長が 6 3 0 n m 程度に近接した赤色領域にあることが非常に好ましい。特に発振波長が 6 1 5 n m から 6 4 5 n m の赤色半導体レーザが非常に好ましい。

【 0 1 8 0 】

本発明の照明方法又は発光装置で用いる長波長領域の半導体発光素子は、その発光スペクトルの半値全幅が狭いことが好ましい。この観点で、長波長領域で用いる半導体発光素子の半値全幅は、3 0 n m 以下が好ましく、2 5 n m 以下がより好ましく、2 0 n m 以下が非常に好ましく、1 5 n m 以下は格段に好ましい。また、極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、長波長領域で用いる半導体発光素子の半値全幅は、2 n m 以上が好ましく、4 n m 以上がより好ましく、6 n m 以上が非常に好ましく、8 n m 以上が格段に好ましい。

【 0 1 8 1 】

長波長領域においては、G a A s 基板のバンドギャップが活性層構造を形成する材料のバンドギャップよりも小さいために、発光波長領域の光を吸収してしまう。このために、 50

基板の厚みは薄い場合が好ましく、完全に除去されている場合が好ましい。

【0182】

本発明の照明方法又は発光装置に用いる長波長領域の蛍光体材料としては、その半値全幅が狭いことが好ましい。この観点で、長波長領域で用いる蛍光体材料の、室温で光励起された場合の発光スペクトルの半値全幅は、130nm以下が好ましく、110nm以下がより好ましく、90nm以下が非常に好ましく、70nm以下は格段に好ましい。また、極端な狭帯域スペクトルは、多種類の発光要素を発光装置内に搭載しなければ所望の特性を実現できない場合もあることから、長波長領域で用いる蛍光体材料の半値全幅は、2nm以上が好ましく、4nm以上がより好ましく、6nm以上が非常に好ましく、8nm以上が格段に好ましい。

10

長波長領域の蛍光体材料においては、ピーク波長は D_{uv} 制御性と放射効率の両立を考慮し、他の材料と一体として発光装置を作成した際に、そのピーク波長が630nmに近接することが非常に好ましい。すなわち、本発明において3(590nm)から780nmの長波長領域に発光ピークを有する蛍光体材料は、590nmから600nmの間にピークを有するようになることが好ましく、600nmから780nm程度にピークを有するようになることがより好ましく、ピーク波長が630nmに近接することが非常に好ましい。特にピーク波長が620nmから655nmとなる蛍光体材料が非常に好ましい。

【0183】

本発明の照明方法又は発光装置に用いる長波長領域の蛍光体材料の具体例としては、上記半値全幅を満たすものであれば好ましく用いることができる。また、当該具体例としては、 Eu^{2+} を付活剤とし、アルカリ土類ケイ窒化物、サイアロンまたはアルカリ土類ケイ酸塩からなる結晶を母体とする蛍光体が挙げられる。この種の赤色蛍光体は、通常、紫外～青色半導体発光素子を用いて励起可能である。アルカリ土類ケイ窒化物結晶を母体とするものの具体例には、 $(Ca, Sr, Ba, Mg)AlSiN_3:Eu$ および/または $(Ca, Sr, Ba)AlSiN_3:Eu$ で表される蛍光体(これをSCASN蛍光体と呼ぶ)、 $(CaAlSiN_3)_{1-x}(Si_2N_2O)_x:Eu$ (ただし、 x は $0 < x < 0.5$)で表される蛍光体(これをCASON蛍光体と呼ぶ)、 $(Sr, Ca, Ba)_2Al_xSi_{5-x}O_xN_{8-x}:Eu$ (ただし $0 < x < 2$)で表される蛍光体、 $Eu_y(Sr, Ca, Ba)_{1-y}Al_{1+x}Si_{4-x}O_xN_{7-x}$ (ただし $0 < x < 4$ 、 $0 < y < 0.2$)で表される蛍光体が挙げられる。

20

30

【0184】

その他、 Mn^{4+} 付活フッ化物錯体蛍光体も挙げられる。 Mn^{4+} 付活フッ化物錯体蛍光体は、 Mn^{4+} を付活剤とし、アルカリ金属、アミンまたはアルカリ土類金属のフッ化物錯体塩を母体結晶とする蛍光体である。母体結晶を形成するフッ化物錯体には、配位中心が3価金属(B、Al、Ga、In、Y、Sc、ランタノイド)のもの、4価金属(Si、Ge、Sn、Ti、Zr、Re、Hf)のもの、5価金属(V、P、Nb、Ta)のものがあり、その周りに配位するフッ素原子の数は5～7である。

【0185】

好ましい Mn^{4+} 付活フッ化物錯体蛍光体は、アルカリ金属のヘキサフルオロ錯体塩を母体結晶とする $A_{2+x}M_yMn_zF_n$ (AはNaおよび/またはK; MはSiおよびAl; $-1 < x < 1$ かつ $0.9 < y < 1.1$ かつ $0.001 < z < 0.4$ かつ $5 < n < 7$)である。中でも特に好ましいのは、AがK(カリウム)またはNa(ナトリウム)から選ばれる1種以上で、MがSi(ケイ素)またはTi(チタン)であるもの、例えば、 $K_2SiF_6:Mn$ (これをKSF蛍光体と呼ぶ)、この構成元素の一部(好ましくは10モル%以下)をAlとNaで置換した $K_2Si_{1-x}Na_xAl_xF_6:Mn$ 、 $K_2TiF_6:Mn$ (これをKSNAF蛍光体と呼ぶ)などである。

40

【0186】

その他、下記一般式(7)で表される蛍光体、および下記一般式(7)'で表される蛍光体も挙げられる。



50

(一般式(7))において、 x 及び y はそれぞれ $0.02 \leq x \leq 0.50$ 及び $0 \leq y \leq 0.50$ を満たす数を表し、 L_n は Y 、 Gd 、 Lu 、 Sc 、 Sm 及び Er の少なくとも1種の3価希土類元素を表す。) (一般式(7))で表される酸硫化ランタン蛍光体を LOS 蛍光体と呼ぶ。)



(一般式(7)')において、 k 、 x 、 y は、各々、 $2.8 \leq k \leq 5$ 、 $0.1 \leq x \leq 0.7$ 、 $0.005 \leq y \leq 0.015$ を満たす数を表し、 A はカルシウム(Ca)、ストロンチウム(Sr)、バリウム(Ba)、亜鉛(Zn)、またはこれらの混合物である。) (一般式(7))で表されるジャーマネート蛍光体を $MGOF$ 蛍光体と呼ぶ。)

【0187】

これらの蛍光体のうち、 LOS 蛍光体、 $MGOF$ 蛍光体、 KSF 蛍光体、 $KSNAF$ 蛍光体、 $SCASN$ 蛍光体、 $CASON$ 蛍光体、 $(Sr, Ca, Ba)_2Si_5N_8 : Eu$ 蛍光体、 $(Sr, Ca, Ba)AlSi_4N_7$ 蛍光体などが好ましく例示できる。

【0188】

本発明の照明方法又は発光装置においては、発光装置の分光分布を適切に制御するための材料に格段の制約はない。しかし、具現化される発光装置が以下の場合には非常に好ましい。

紫色LED(ピーク波長が 395 nm から 420 nm 程度)を、短波長領域の発光要素とし、さらに短波長領域における発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である $SBCA$ 、 SCA 、 BAM の中から選択される少なくとも1以上を光源に内在させ、中間波長領域における発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である $-SiAlON$ 、 BSS 、 $BSON$ 、 $G-BAM$ の中から選択される少なくとも1以上を光源に内在させ、長波長領域における発光要素として $CASON$ 、 $SCASN$ 、 LOS 、 KSF 、 $KSNAF$ の中から選択される少なくとも1以上を光源に内在させることは好ましい。

さらには、以下の通りである。

紫色LED(ピーク波長が 395 nm から 420 nm 程度)を、短波長領域の第一発光要素とし、さらに短波長領域における第二発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である $SBCA$ を光源に内在させ、中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である $-SiAlON$ を用い、長波長領域における第一発光要素として $CASON$ を用いることは非常に好ましい。

加えて、紫色LED(ピーク波長が 395 nm から 420 nm 程度)を短波長領域の第一発光要素とし、さらに短波長領域における第二発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である SCA を光源に内在させ、中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である $-SiAlON$ を用い、長波長領域における第一発光要素として $CASON$ を用いることは非常に好ましい。

加えて、紫色LED(ピーク波長が 395 nm から 420 nm 程度)を短波長領域の第一発光要素とし、さらに短波長領域における第二発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である BAM を光源に内在させ、中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である BSS を用い、長波長領域における第一発光要素として $CASON$ を用いることは非常に好ましい。

【0189】

一方、青紫色LED(ピーク波長が 420 nm から 455 nm 程度)かつ/または青色LED(ピーク波長が 455 nm から 485 nm 程度)を短波長領域の発光要素とし、中間波長領域における発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である $-SiAlON$ 、 BSS 、 $BSON$ 、 $G-BAM$ の中から選択される少なくとも1以上を光源に内在させ、長波長領域における発光要素として $CASON$ 、 $SCASN$ 、 LOS 、 KSF 、 $KSNAF$ の中から選択される少なくとも1以上を光源に内在させることは好ましい。

さらには、以下の通りである。

青紫色LED(ピーク波長が 420 nm から 455 nm 程度)かつ/または青色LED(ピーク波長が 455 nm から 485 nm 程度)を短波長領域の発光要素とし、さらに中

10

20

30

40

50

間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である B S O N を用い、長波長領域における第一発光要素として S C A S N を用いることは非常に好ましい。

青紫色 L E D (ピーク波長が 4 2 0 n m から 4 5 5 n m 程度) かつ / または青色 L E D (ピーク波長が 4 5 5 n m から 4 8 5 n m 程度) を短波長領域の発光要素とし、さらに中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である - S i A l O N を用い、長波長領域における第一発光要素として C A S O N を用いることは非常に好ましい。

青紫色 L E D (ピーク波長が 4 2 0 n m から 4 5 5 n m 程度) かつ / または青色 L E D (ピーク波長が 4 5 5 n m から 4 8 5 n m 程度) を短波長領域の発光要素とし、さらに中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である - S i A l O N を用い、長波長領域における第一発光要素として C A S O N を用い、長波長領域における第二発光要素として K S F もしくは K S N A F を用いることは非常に好ましい。

10

青紫色 L E D (ピーク波長が 4 2 0 n m から 4 5 5 n m 程度) かつ / または青色 L E D (ピーク波長が 4 5 5 n m から 4 8 5 n m 程度) を短波長領域の発光要素とし、さらに中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である - S i A l O N を用い、長波長領域における第一発光要素として S C A S N を用いることは非常に好ましい。

青紫色 L E D (ピーク波長が 4 2 0 n m から 4 5 5 n m 程度) かつ / または青色 L E D (ピーク波長が 4 5 5 n m から 4 8 5 n m 程度) を短波長領域の発光要素とし、さらに中間波長領域における第一発光要素として比較的狭帯域な蛍光体である - S i A l O N を用い、長波長領域における第一発光要素として S C A S N を用い、長波長領域における第二発光要素として K S F もしくは K S N A F を用いることは非常に好ましい。

20

【 0 1 9 0 】

これらの発光要素の組み合わせは、それぞれの発光要素の有するピーク波長位置、半値全幅等が、視覚実験で被験者が好ましいとした色の見え、物体の見えを実現するうえで、非常に好都合である。

【 0 1 9 1 】

本発明の照明方法又は発光装置においては、これまで記載した発光要素(発光材料)を用いると、指標 C_{cg} 、放射効率 K (lm/W)、 D_{uv} 等を所望の値に設定しやすくなるため、好ましい。また、当該光を色刺激としてとらえ、当該発光装置での照明を仮定した場合の当該 15 色票の色の見えと、計算用基準光での照明を仮定した場合の色の見えとの差に関する $|h_n|$ 、

30

【 数 3 2 】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、($C_{max} - C_{min}$) も、上記記載の発光要素を用いると所望の値に設定しやすくなるため、好ましい。

40

【 0 1 9 2 】

D_{uv} を 0 から低下させ、適切な負値にするには、種々の手段が考えられる。たとえば当該 3 波長領域それぞれにひとつの発光要素を有する発光装置を想定すれば、短波長領域内の発光要素の発光位置をさらに短波長側に移動させる、長波長領域内の発光要素の発光位置をさらに長波長側に移動させる、中間波長領域内の発光要素の発光位置を 5 5 5 n m からずらすなどのことが可能である。さらに、短波長領域内の発光要素の相対的発光強度を上げる、長波長領域内の発光要素の相対的発光強度を上げる、中間波長領域内の発光要素の相対的発光強度を下げるなどのことが可能である。また、この際に C C T を変化させずに D_{uv} を変化させるには、短波長領域内の発光要素の発光位置を短波長側に移動させ、か

50

つ、長波長領域内の発光要素の発光位置を長波長側に移動させるなどのことを同時に行えばよい。さらに、 D_{uv} を正側に变化させるには、上記記載と逆の操作を行えばよい。

【0193】

さらに、たとえば当該3波長領域それぞれに二つの発光要素を有する発光装置を想定し、 D_{uv} を低下させるには、たとえば、短波長領域内の2つの発光要素の中の相対的に短波長側にある発光要素の相対強度を上げる、超波長領域内の2つの発光要素の中の相対的に長波長側にある発光要素の相対強度を上げるなどのことも可能である。また、この際にCCTを変化させずに D_{uv} を低下させるには、短波長領域内の2つの発光要素の中の相対的に短波長側にある発光要素の相対強度を上げ、かつ、長波長領域内の2つの発光要素の中の相対的に長波長側にある発光要素の相対強度を上げることを同時に行えばよい。さらに、 D_{uv} を正側に变化させるには、上記記載と逆の操作を行えばよい。

10

【0194】

一方、当該発光装置での照明を仮定した場合の当該15色票の色の見えと、計算用基準光での照明を仮定した場合の色の見えとの差に関する $|h_n|$ 、

【数33】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

20

C_n 、($C_{max} - C_{min}$)を変化させるための手段としては、特に C_n を増加させるためには、 D_{uv} を所望の値となるように分光分布を全体を調整したうえで、以下のようなことが可能である。各発光要素の半値全幅を狭い材料に置換し、スペクトル形状として各発光要素間を適切に分離する、各発光要素のスペクトル中に凹凸を形成すべく、照明光源、照明器具等の中に所望の波長を吸収するフィルターを設置する、発光装置中にさらに狭帯域な発光をする発光要素を追加搭載する等のことを行えばよい。

【0195】

このように、本発明は、視覚実験を行った51xから1501xの照度範囲で、種々の色相を有する多種多様な照明対象物の視認性をより高め、人間が知覚する有彩色の色の見えがより良好となり、かつ、明るさ感も向上する第一義的な照明方法又は発光装置を明らかにしている。

30

このための手段は、照明対象物の位置における光の D_{uv} を適切な範囲とすることであって、かつ、当該光での照明を仮定した当該15色票の色の見えと、計算用基準光での照明を仮定した当該15色票の色の見えとの差に関する $|h_n|$ 、

【数34】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

40

C_n 、($C_{max} - C_{min}$)等の指標を適切な範囲にすることである。

【0196】

換言すると、本発明の照明方法は、半導体発光素子から出射される光を分光分布中に構成要素として含み、かつ、 $|h_n|$ 、

【数 3 5】

$$\frac{\sum_{n=1}^{15} \Delta C_n}{15}$$

C_n 、 $(C_{\max} - C_{\min})$ 、 D_{uvSSL} 等が適切な範囲となっている光を照明対象物に照射する照明方法であり、本発明の照明方法に用いる発光装置としては、このような照明が可能な装置であれば、どのような構成をとる装置であっても構わない。当該装置は、たとえば照明光源単体であっても、当該光源を放熱板等の上に少なくとも1以上搭載している照明用モジュールであっても、当該光源あるいはモジュールにレンズ、反射機構、駆動用電気回路等を付与した照明器具であっても良い。さらには、光源単体、モジュール単体、器具単体等を集合させ、少なくともこれらを支持する機構を有する照明システムであってもよい。

10

【0197】

また、本発明の発光装置における、視認性をより高め、人間が知覚する有彩色の色の見えがより良好となり、かつ、明るさ感も向上するための手段が、主たる放射方向に出射される光の分光分布から求められる D_{uv} を適切な範囲とした発光装置とすることであって、かつ、指標 A_{cg} を適切な範囲とした発光装置とすることである。

【0198】

20

換言すると、本発明は、半導体発光素子から出射される光を主たる放射方向の分光分布中にスペクトル構成要素として含み、かつ、当該放射方向の光の分光分布から導出される D_{uv} 、指標 A_{cg} が適切な範囲となっている発光装置であり、このような発光装置であれば、どのような構成をとる装置であっても構わない。当該装置は、たとえば照明光源単体であっても、当該光源を放熱板等の上に少なくとも1以上搭載している照明用モジュールであっても、当該光源あるいはモジュールにレンズ、反射機構、駆動用電気回路等を付与した照明器具であっても良い。さらには、光源単体、モジュール単体、器具単体等を集合させ、少なくともこれらを支持する機構を有する照明システムであってもよい。

【産業上の利用可能性】

【0199】

30

本発明の照明方法、又は、照明光源、照明器具及び照明システム等の発光装置は、応用分野が非常に広く、特定の用途には限定されずに使用することが可能である。しかし、本発明の照明方法又は発光装置の特長に照らして、以下の分野への応用は好ましい。

【0200】

例えば、本発明の照明方法又は発光装置により照明した場合には、従来の照明方法又は発光装置と比較して、視認性が高まり、人間が知覚する有彩色の色の見えがより良好となり、かつ、明るさ感も向上する。

このために、例えば、一般の白色紙上の黒文字等が読みやすくなる。このような特長を生かし、寝室内の読書灯、非常作業時の懐中電灯等の作業用照明に応用することは好ましい。さらに、作業内容によっては、工場等において、細かな部品の外観検査を行う、布地検査などにおいて近接した色の識別を行う、生肉の鮮度確認のための色確認を行う、限度見本に照らした製品検査を行う等も考えられるが、本発明の照明方法または発光装置により照明した場合には、エネルギー消費の少ない、たとえば100lx程度の低照度であっても、近接した色相における色識別が容易になり、あたかも高照度環境下の様な作業環境を実現しうる。よってこのような観点でも作業用照明に適応することは好ましい。

40

【0201】

さらには、色の識別能が上がるために胃カメラ等に利用される光源等の医療用照明に応用することも好ましい。なぜなら、動脈血は酸素を多く含むため鮮紅色であるが、静脈血は二酸化炭素を多く含むため暗赤色である。両者は同じ赤色であるが、その彩度が異なるため、良好な色の見え(彩度)を実現する本発明の照明方法又は装置により、動脈血と

50

静脈血を用意に判別することが期待される。また、内視鏡のようなカラー画像情報では良好な色の表示が診断に大きな影響を持つことは明白であり、正常な部位と病変した部位を容易に見分けることなどが期待される。同様の理由から、製品の画像判定器などの工業用機器内の照明方法としても、好適に利用可能である。特に本発明の方法では、100lx程度の低照度であっても、あたかも高照度環境下の様な誤判定の少ない画像判定が可能である。

【0202】

本発明の照明方法又は発光装置により照明した場合には、照度が5lx以上150lx以下であったとしても、紫色、青紫色、青色、青緑色、緑色、黄緑色、黄色、黄赤色、赤色、赤紫色などの大半の色、場合によってはすべての色について、良好な色の見えが実現される。また、中間的な彩度を有する、被験者（日本人）の肌色、各種食品、衣料品、木材色等も、多くの被験者がより好ましいと感じる、自然な色の見えとなる。

10

よって、本発明の照明方法又は発光装置を家庭用等の一般照明に応用したとすれば、エネルギー消費の少ない低照度環境であったとしても、食品は新鮮に、かつ、食欲をそそるように見え、新聞や雑誌等も見やすく、段差等の視認性も上がり家庭内の安全性向上にもつながると考えられる。よって、本発明を家庭用照明に応用することは好ましい。また、店舗の電力消費を抑制しつつ、低照度で衣料品、食品、車、かばん、靴、装飾品、家具等を魅力的に照明する展示物用照明としても好ましく、周辺から際立って視認させる照明が可能である。化粧品等の、色の微妙な差が購入の決め手となる物品の照明としても好ましい。さらには、結婚式場、劇場等での演出用照明としても好適で、電力消費を抑制しつつも、着物、歌舞伎等の隈取等もはっきりと見えるようになる。さらに肌色も際立ち好ましい。また、美容室の照明として使用すると、毛髪をカラー処理する場合、屋外で見たときと齟齬がないような色にすることが可能となり、染めすぎや染め不足を防ぐことができる。

20

【0203】

さらに、例えば、航空機内の客席では、読書もなされ、仕事もなされ、食事も行われる。さらに電車、長距離バス等においても事情は類似している。このような交通機関の内装用照明として、本発明は好適に利用可能である。

【0204】

さらに、美術館等では低照度で展示物を照明し、光照射にともなう退色等を抑制することを行うが、通常このようにすると、絵画等の真の色の見えは知覚できなくなってしまう。しかし、本発明の照明方法、あるいは本発明の発光装置を用いて照明すると、低照度でありながら人間が知覚する有彩色の色の見えがより良好なるため好ましい。すなわち、美術品用照明としても本発明は好適に利用可能である。

30

【0205】

一方で、本発明は高齢者用照明としても好適に利用可能である。すなわち、細かな文字が通常の寝室内に設置される読書灯では見えにくい、段差等が見えにくい等の場合であっても、本発明の照明方法又は発光装置を適応することで、有彩色間の識別が容易になるため、これらの問題を解決可能である。よって、老人ホームや病院の待合室、書店や図書館等の不特定多数の方が利用する公共施設等における照明にも好適に利用可能である。

40

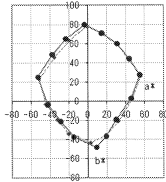
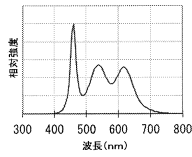
【0206】

さらに、各種の事情で比較的低照度になりがちな照明環境に適応して、視認性を確保する応用においても、本発明の照明方法又は発光装置は好適に利用可能である。

【0207】

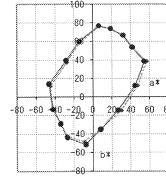
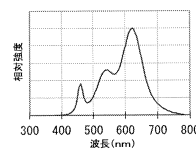
例えば、街灯などは省エネルギーの観点から地上面で10lx程度の低照度になりがちである。このような応用に対しても本発明の照明方法又は発光装置を用いることは好ましい。また、車のヘッドライトに応用し、従来光源を用いた場合よりも各種の視認性を向上させることも好ましい。さらに、上映中の映画館内などの足元灯にも好適に利用可能である。

【図 1】



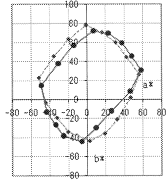
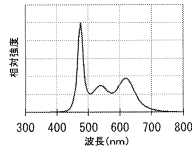
CCT = 5500K
Duv = 0.0000
Ra = 95

【図 4】



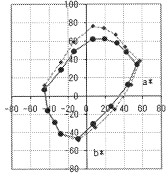
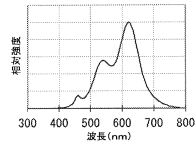
CCT = 2700K
Duv = 0.0000
Ra = 95

【図 2】



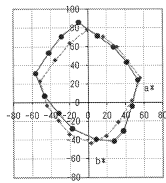
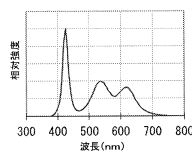
CCT = 5500K
Duv = 0.0000
Ra = 76

【図 5】



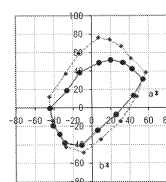
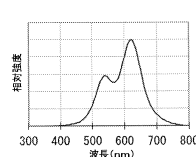
CCT = 2700K
Duv = 0.0100
Ra = 94

【図 3】



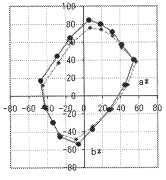
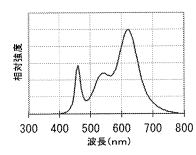
CCT = 5500K
Duv = 0.0000
Ra = 76

【図 6】



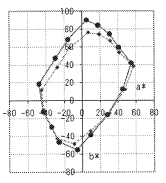
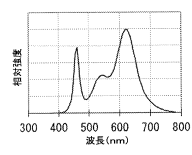
CCT = 2700K
Duv = 0.0150
Ra = 89

【図 7】



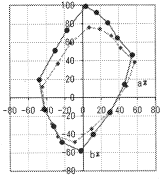
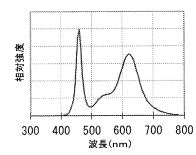
CCT = 2700K
Duv = -0.0100
Ra = 92

【図 8】



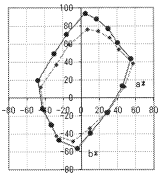
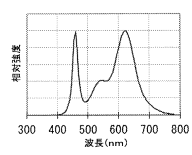
CCT = 2700K
Duv = -0.0200
Ra = 88

【図 11】



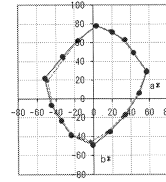
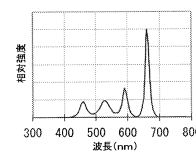
CCT = 2700K
Duv = -0.0500
Ra = 71

【図 9】



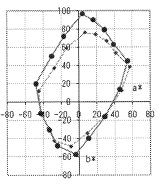
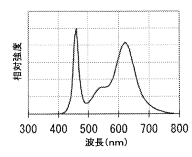
CCT = 2700K
Duv = -0.0300
Ra = 83

【図 12】



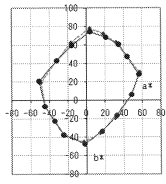
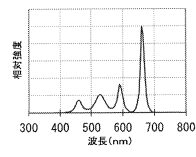
CCT = 4000K
Duv = 0.0000
Ra = 97

【図 10】



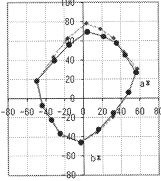
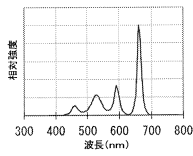
CCT = 2700K
Duv = -0.0400
Ra = 77

【図 13】



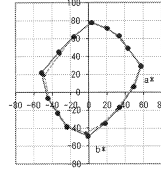
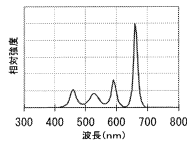
CCT = 4000K
Duv = 0.0100
Ra = 95

【図 14】



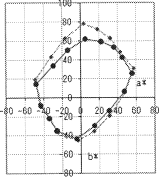
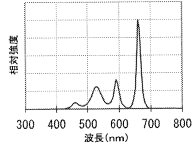
CCT = 4000K
Duv = 0.0200
Ra = 91

【図 17】



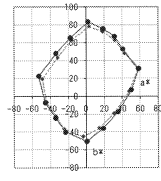
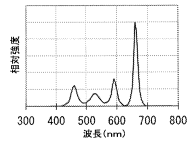
CCT = 4000K
Duv = -0.0100
Ra = 95

【図 15】



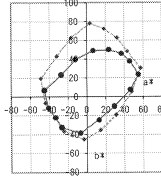
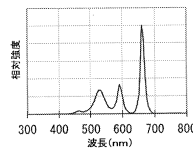
CCT = 4000K
Duv = 0.0300
Ra = 86

【図 18】



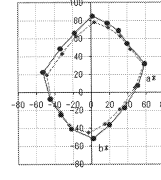
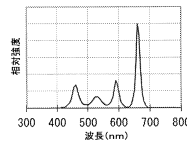
CCT = 4000K
Duv = -0.0200
Ra = 91

【図 16】



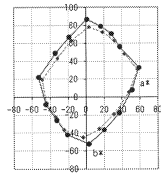
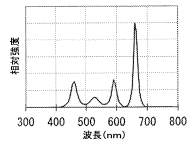
CCT = 4000K
Duv = 0.0400
Ra = 77

【図 19】



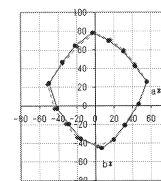
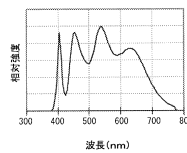
CCT = 4000K
Duv = -0.0300
Ra = 86

【図 20】



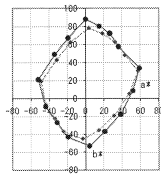
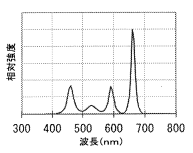
CCT = 4000K
Duv = -0.0400
Ra = 81

【図 23】



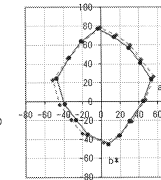
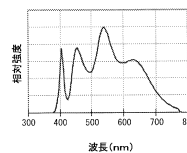
CCT = 5507K
Duv = 0.0100
Ra = 92

【図 21】



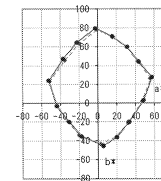
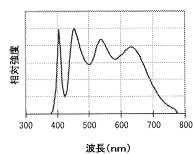
CCT = 4000K
Duv = -0.0500
Ra = 75

【図 24】



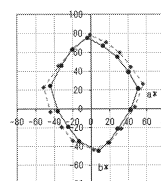
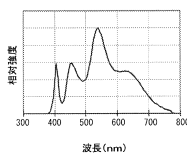
CCT = 5508K
Duv = 0.0194
Ra = 85

【図 22】



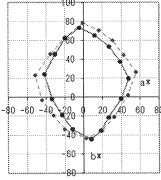
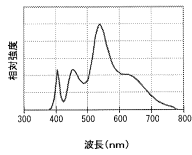
CCT = 5506K
Duv = 0.0001
Ra = 96

【図 25】



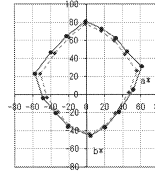
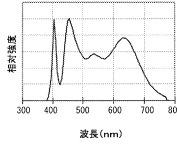
CCT = 5509K
Duv = 0.0303
Ra = 76

【図 26】



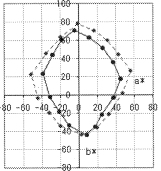
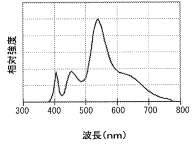
CCT = 5510K
Duv = 0.0401
Ra = 69

【図 29】



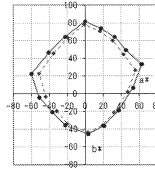
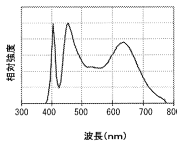
CCT = 5503K
Duv = -0.0200
Ra = 80

【図 27】



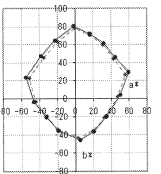
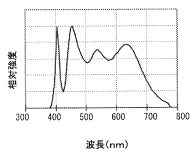
CCT = 5511K
Duv = 0.0496
Ra = 62

【図 30】



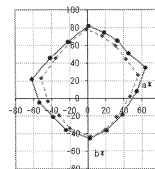
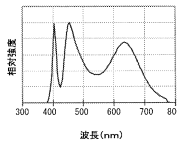
CCT = 5505K
Duv = -0.0303
Ra = 71

【図 28】



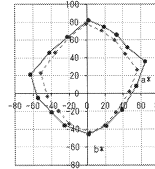
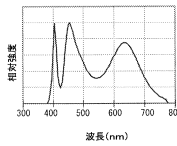
CCT = 5505K
Duv = -0.0100
Ra = 89

【図 31】



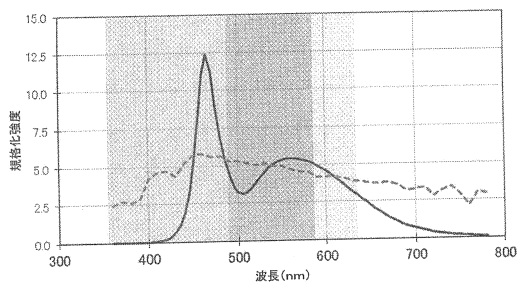
CCT = 5497K
Duv = -0.0403
Ra = 61

【図 32】

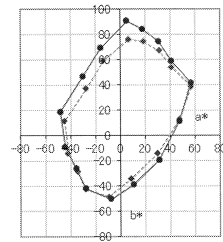


CCT = 5495K
Duv = -0.0448
Ra = 56

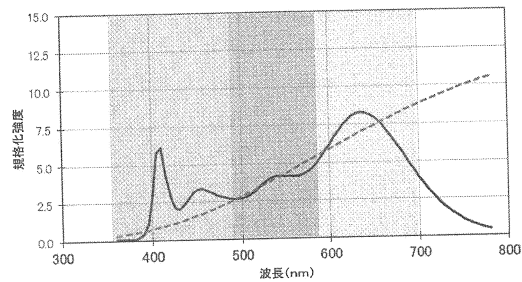
【図 33】



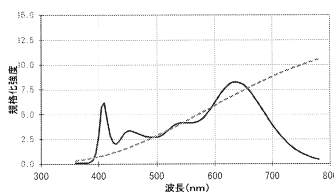
【図 36】



【図 34】



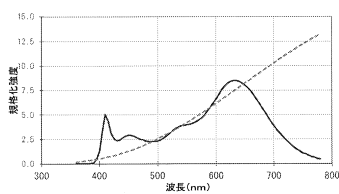
【図 37】



CCT = 2928.4K
Duv = -0.0174

Ra = 88

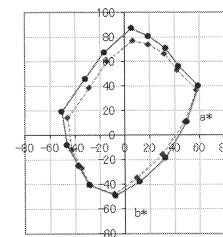
【図 35】



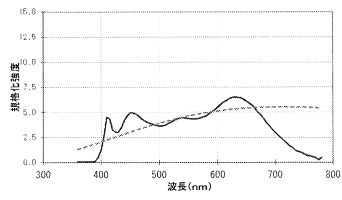
CCT = 2668.4K
Duv = -0.0180

Ra = 91

【図 38】

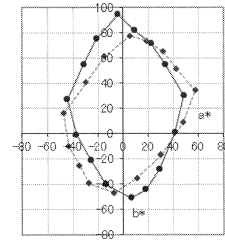


【図 3 9】

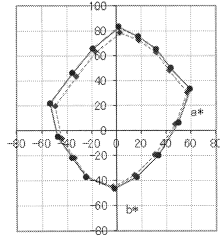


CCT = 4072.3K
Duv = -0.0167
Ra = 89

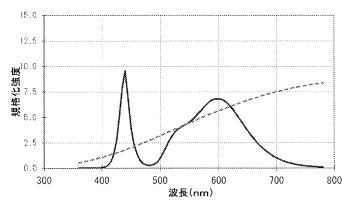
【図 4 2】



【図 4 0】



【図 4 1】



CCT = 3248.5K
Duv = -0.0183
Ra = 75

フロントページの続き

(51)Int.Cl.		F I		
C 0 9 K	11/84	(2006.01)	C 0 9 K	11/64 C P C
C 0 9 K	11/66	(2006.01)	C 0 9 K	11/73 C P T
C 0 9 K	11/62	(2006.01)	C 0 9 K	11/84 C P D
C 0 9 K	11/08	(2006.01)	C 0 9 K	11/66 C P X
			C 0 9 K	11/62 C P M
			C 0 9 K	11/08 J

審査官 松本 泰典

(56)参考文献 特開2007-141737(JP,A)
 特開2007-299714(JP,A)
 特開2009-048989(JP,A)
 特開2009-099510(JP,A)
 国際公開第2009/063915(WO,A1)
 国際公開第2010/126065(WO,A1)
 国際公開第2011/070473(WO,A1)

(58)調査した分野(Int.Cl., DB名)

H 0 5 B 3 7 / 0 2
 C 0 9 K 1 1 / 0 8
 C 0 9 K 1 1 / 5 9
 C 0 9 K 1 1 / 6 2
 C 0 9 K 1 1 / 6 4
 C 0 9 K 1 1 / 6 6
 C 0 9 K 1 1 / 7 3
 C 0 9 K 1 1 / 8 4
 H 0 1 L 3 3 / 5 0