Lichtverstärkung der Röhre P 829 A (English Electric Valve), sowie Abbildungs- und Öffnungsverluste von Objektiven

Light Intensification of the Tube P 829 A (English Electric Valve) and Light Flux Losses of the Objectives

H. Baumhacker; F. v. Woyna
IPP 4/48
Febr. 1966

INSTITUT FÜR PLASMAPHYSIK

GARCHING BEI MÜNCHEN

INSTITUT FÜR PLASMAPHYSIK

GARCHING BEI MÜNCHEN

Lichtverstärkung der Röhre P 829 A (English Electric Valve), sowie Abbildungs- und Öffnungsverluste von Objektiven

Light Intensification of the Tube P 829 A (English Electric Valve) and Light Flux Losses of the Objectives

H. Baumhacker; F. v. Woyna

IPP 4/48

Febr. 1966

Die nachstehende Arbeit wurde im Rahmen des Vertrages zwischen dem Institut für Plasmaphysik GmbH und der Europäischen Atomgemeinschaft über die Zusammenarbeit auf dem Gebiete der Plasmaphysik durchgeführt.

IPP 4/48 H. Baumhacker F. v. Woyna

Light Intensification of the Tube P 829 A (English Electric Valve) and Light Flux Losses of the Objectives

ABSTRACT

For an image converter with an English Electric Valve P 829 A tube light gain data were measured.

The front lens was a lens f/1.4, focal length 100 mm by Boyer/Paris. The relay camera was a Tektronix Oscilloscope Camera type C 19 (f/1.5, 100 mm). The gain data were obtained seperately for image tube and optics

Vergleicht man einen Bildverstärker mit einer üblichen lichtstarken Kamera, so interessiert besonders der Verstärkungsgewinn durch den Bildverstärker.

Die Messungen wurden an einer hier entwickelten und seit 1963 mit Erfolg arbeitenden Anlage durchgeführt.

I. Messung der Lichtverstärkung:

Die Verstärkung vom Experiment bis zur Filmebene wird bestimmt durch:

- a) Eingangsoptik: Boyer-Objektiv $\frac{D}{f}$ = 1:1,4; f = 100; mit einstellbarer Abbildung von 1:3 4:1
- b) Bildverstärker P 829 A: Abbildung 1:1
- c) Ausgangsoptik: Tektronix-Kamera C 19 mit Objektiv $\frac{D}{f}$ = 1:1,5; f = 80; Abbildung 1:1

Für die Gesamtverstärkung $\mathbf{V}_{\mathbf{0}}$ gilt folgende Gleichung (s. Abb. 1)

$$V_0 = \frac{a \cdot v}{\psi_E \cdot \psi_A}$$

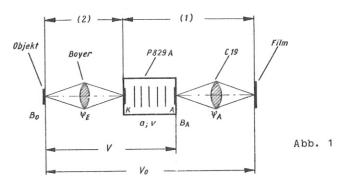
und für den Verstärkungsgewinn

$$v = \frac{B_A}{B_O} = \frac{a \cdot v}{\psi_E} \quad ,$$

wobei $\psi_E\colon \psi_A$ die Dämpfung durch die Eingangs- bezw. Ausgangsoptik (s. Seite 8) $B_o\colon B_A$ die Leuchtdichte des Objekts, bezw. der Anode,

a die relative spektrale Empfindlichkeit der Fotokatode (s. Seite 3)

und v die Verstärkung der Röhre sei.



Da sich die Bestimmung von V durch Messen der Leuchtd ichten B $_0$ und B $_A$ mit einer Ulbricht'schen Kugel auf der Anodenseite des Bildverstärkers aus räumlichen Gründen nicht durchführen ließ, mußte die Verstärkung v der Röhre und die Dämpfung Ψ_E der Eingangsoptik ermittelt werden.

Es wurde deshalb die Verstärkung bei jeweils gleicher Blendeneinstellung der Eingangsund Ausgangsoptik getrennt für die Kombination

- (1) Fotokatode des Bildverstärkers C 19 Kamera Filmebene, (Abb. 1)
- (2) Objekt Boyerobjektiv Fotokatode bestimmt (Abb. 1) .

(1) Bildverstärker - C 19 Kamera - Filmebene

a) Prinzip:

Die Lichtverstärkung V_1 ist definiert durch $V_1 = \frac{E_F}{E_V}$

 $\mathbf{E}_{\mathbf{F}}$ und $\mathbf{E}_{\mathbf{K}}$ sind die Beleuchtungsstärken auf der Filmebene bezw. auf der Fotokatode.

Wird die Beleuchtungsstärke E mit einem Fotomultiplier gemessen, dessen Ausgangsspannung U=K . E ist, so erhält man für die Lichtverstärkung

$$\mathbf{V_1} = \frac{\mathbf{U_F}}{\mathbf{U_K}} \text{ ,}$$
 mit $\mathbf{U_F} = \mathbf{K} \text{ . } \mathbf{E_F} \text{ und } \mathbf{U_K} = \mathbf{K} \text{ . } \mathbf{E_{K}} \text{.}$

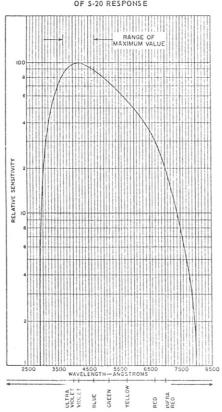
Hierbei ist vorausgesetzt, daß der Multiplier über den gesamten Bereich der zu messenden Beleuchtungsstärke proportional arbeitet.

Man erhält V_1 auch, wenn man U_F durch Filter soweit abschwächt, bis $U_F = U_K$ wird. Die Abschwächung ist dann V_1 . Auf diese Weise wird der Fehler, bedingt durch die Nichtlinearität der Multiplieranlage eliminiert. Die Genauigkeit der Messung wird hier durch die Filtertoleranzen (+ 20%) begrenzt.

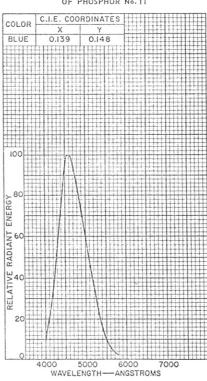
b) Meßaufbau:

Die Katode der P 829 A (D = 25 mm) wurde mit geringer Intensität gleichmäßig beleuchtet, um auf der Anodenseite eine Lichtübersteuerung zu vermeiden. Als Lichtquelle diente die RCA-Bildwandler-Anode (P₁₁-Belag = 4600 Å), deren Spektralbereich annähernd mit dem der Fotokatode der P 829 A (S 20 = 4200 Å) übereinstimmt. Die relative Spektralempfindlichkeit der Fotokatode nimmt bei 4600 Å um 10% ab (s. Spektralkurven). Die Beleuchtungsstärke E wurde von einem Multiplier an einem /uV-Röhrenvoltmeter angezeigt. Ein Wandel und Goltermann - Stabilisator hielt die Netzspannung konstant. Über ein Luxmeter ließ sich die Helligkeit der RCA-Anode ständig kontrollieren.

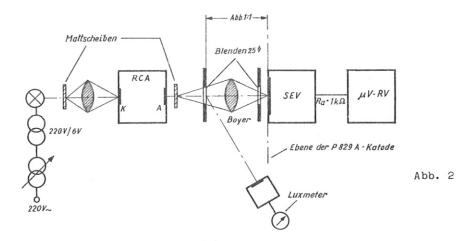
SEMI-LOGARITHMIC PRESENTATION OF S-20 RESPONSE



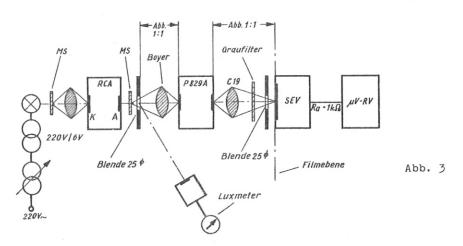
SPECTRAL-ENERGY EMISSION CHARACTERISTIC OF PHOSPHOR No. 11



Unter gleichen optischen Bedingungen wurde die Katode des Multipliers, dessen wirksame Fläche ebenfalls einen Durchmesser von 25 mm hatte, in die Ebene der Bildverstärker-Katode gelegt und die Spannung $\mathbf{U}_{\mathbf{K}}=\mathbf{K}$. $\mathbf{E}_{\mathbf{K}}$ gemessen (Abb.2)



Anschließend wurde die Fotokatode des Multipliers unter Zwischenschaltung des Bildverstärkers und eines Graufilters in die Filmebene der Tektronix-Kamera C 19 gelegt und die Spannung $\mathbf{U}_{\mathbf{F}} = \mathbf{K} \cdot \mathbf{T} \cdot \mathbf{E}_{\mathbf{F}}$ gemessen (Abb. 3.). T ist die Transparenz des Filters.



Für eine Betriebsspannung der P 829 A von 36 kV ergaben sich folgende Multiplierspannungen:

$$U_{K} = K \cdot E_{K} = 170 / u V$$

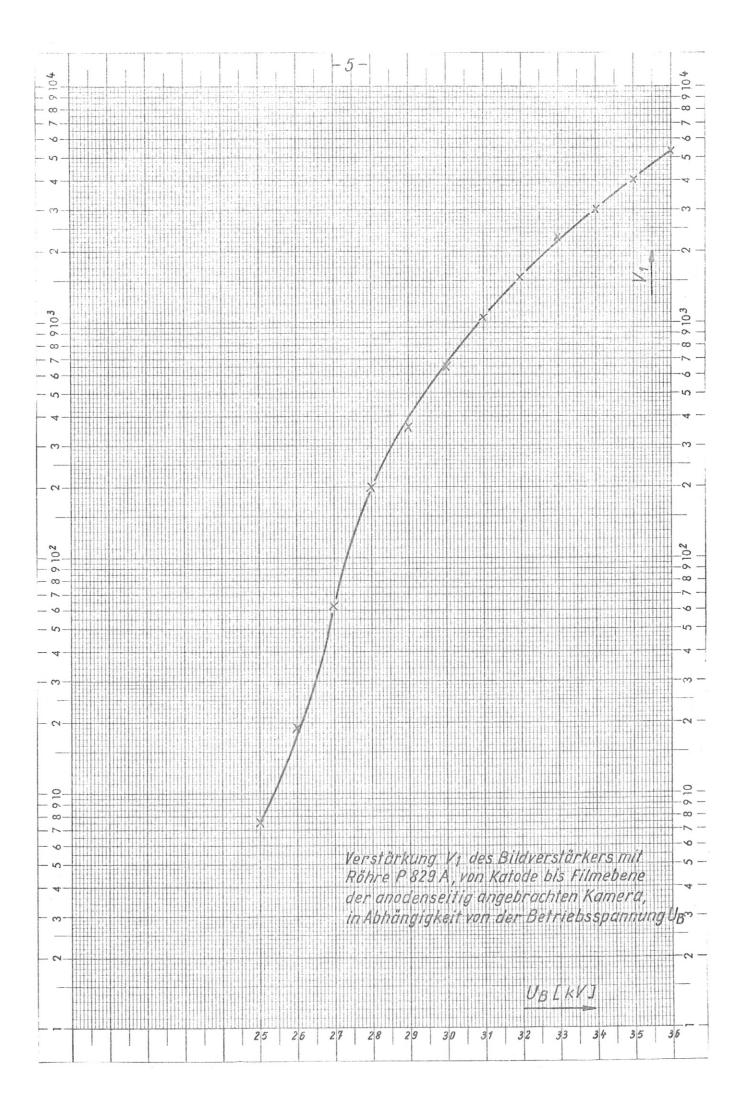
$$U_{F} = K \cdot T \cdot E_{F} = 230 /u V$$

Transparenz des Filters: $T = 2.5 \cdot 10^{-4}$

Für die Verstärkung V₁ über Katode - Filmebene ergibt sich:

$$V_1 = \frac{E_F}{E_K} = \frac{U_F}{U_K}$$
 . $\frac{1}{T} = \frac{230}{170}$. $\frac{1}{2,5}$. $\frac{1}{10^{-4}} = \frac{5420}{10^{-4}}$

Die Abhängigkeit der Verstärkung \mathbf{V}_1 von der Betriebsspannung $\mathbf{U}_{\mathbf{B}}$ wird auf Seite 5 gezeigt.



2. Objekt - Boyerobjektiv - Fotokatode

a) Berechnung der Dämpfung ψ , verursacht durch das Eingangsobjektiv als Funktion des Abbildungsmaßstabes und der Blendenzahl K.

Die Beleuchtungsstärke E des Bildes ergibt sich bei Vernachlässigung der Pupillenlage aus

$$E = \frac{\mathcal{T} \cdot \mathcal{T} \cdot B}{4K^2 (1 - \beta^1)^2}$$

mit \mathcal{T} = Verluste durch Absorption und Reflexion (Bei vergüteten Objektiven \mathcal{T} = 0,9),

B = Leuchtdichte des Senders,

K = Blendenzahl

und $-\beta'$ = Vergrößerung.

Lit.: "Die wissenschaftliche und angewandte Fotografie" Bd. I S. 143

Die Dämpfung Ψ des optischen Systems ist

$$\psi = \frac{B}{E} = \frac{4 K^2 (1 - \beta^{\top})^2}{\pi \cdot \tau}$$

sie wird auf Seite 8 dargestellt.

b) Experimentelle Bestimmung der Dämpfung Ψ unter gleichen Bedingungen wie in a)

b 1) Prinzip: Die Dämpfung ψ ist definiert durch

$$\Psi = \frac{B}{E}$$
,

wobei B die Leuchtdichte des Senders und E die Beleuchtungsstärke des Empfängers sei.

Die Messung erfolgt mit einer Ulbricht'schen Kugel, deren Ausgangsöffnung die Beleuchtung der Fotokatode eines Multipliers gestattet.

Am Multiplier entstehen die Spannungen $U_1 = K.B$, wenn der Raumwinkel 180° beträgt (Kugel am Sender) und $U_2 = K.E$, wenn die Blende der Ulbricht'schen Kugel in der Bildebene liegt.

Somit ist auch

$$\psi = \frac{U_1}{U_2}$$
.

b 2) Meßaufbau

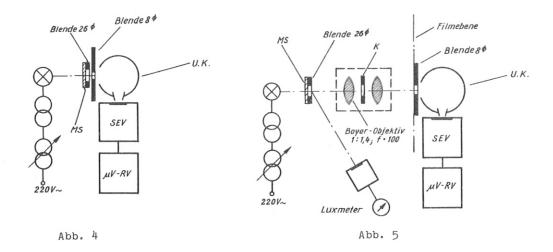
Als Strahlerfläche diente eine Mattscheibe mit 26 mm Durchmesser, die von einer Glühlampe beleuchtet wurde. Die Eintrittsöffnung der Ulbricht'schen Kugel verringerten wir auf 8 mm Durchmesser, da sie kleiner als die kleinste Abbildung sein mußte.

Die Leuchtdichte der Mattscheibe wurde wieder mit einem Luxmeter kontrolliert und die Netzspannung mit einem Wandel & Goltermann-Stabilisator konstant gehalten.

Zur Bestimmung der Leuchtdichte des Senders wurde die Ulbricht'sche Kugel direkt an die Mattscheibe herangeschoben und die Spannung $U_1 = K$. B am Multiplier gemessen (Abb. 4).

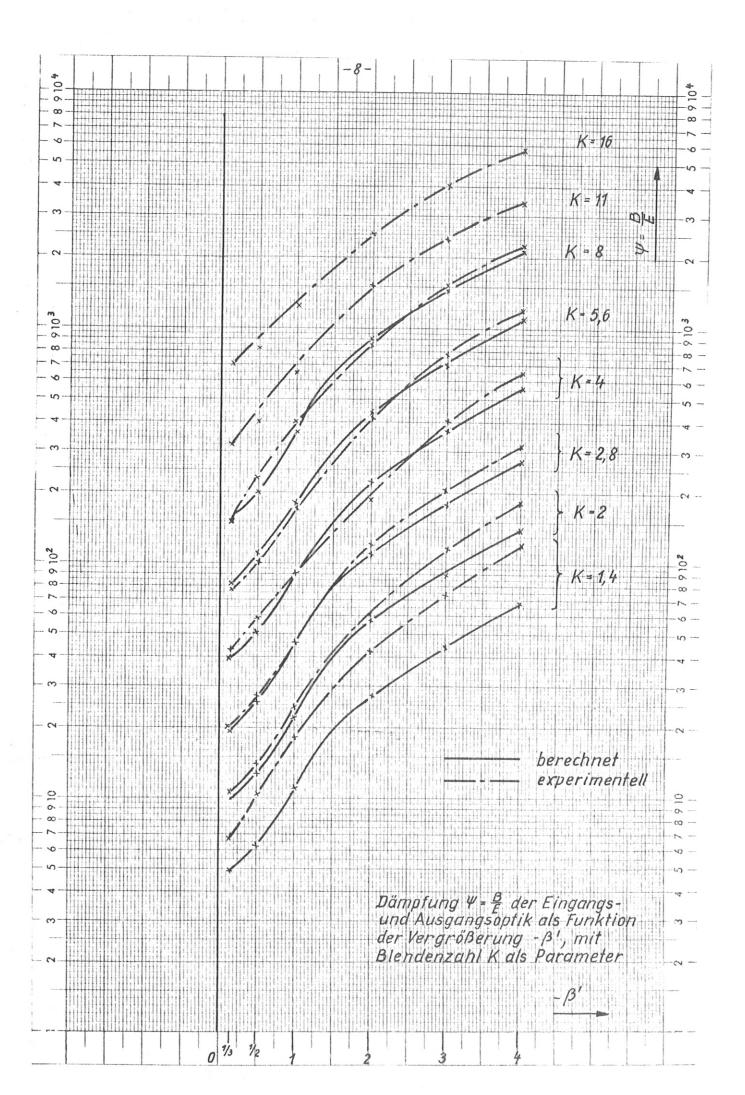
Entsprechend erhielten wir, unter Zwischenschaltung der Eingangsoptik die Beleuchtungsstärke auf der Empfängerseite, mit den Spannungswerten $\rm U_2=\rm K$. E (Abb. 5). Durch Verstellen der Blendenzahl K gewann man eine Reihe von Meß-

werten, die dem eingestellten Abbildungsmaßstab eta' zugeordnet wurden (Seite 8)



b 3) Ergebnis:

- 1) Mit kleiner werdender Öffnung ist die Abweichung der rechnerischen Werte von den experimentell gefundenen vernachlässigbar, da der Neigungswinkel der Randstrahlen zur optischen Achse (Öffnungswinkel) immer geringer wird und damit die Reflexionen abnehmen.
- 2) $\psi_{E} \approx \psi_{A} = 18$ (bei Abb. 1 : 1 und $\frac{D}{f} = 1$: 1,4)



3. Zusammenfassung:

a) Die Verstärkung \underline{v} der Röhre P 829 A erhält man aus der Gleichung

$$V_1 = \frac{a}{\psi_A} \cdot v$$

$$v = \frac{\psi_A}{a} \cdot V_1 = \frac{18}{0.9} \cdot 5420 = 108 400$$

$$v \approx 10^5$$

b) Mit dem Bildverstärker P 829 A läßt sich gegenüber einer Kamera mit gleicher Öffnung und gleichem Abbildungsmaßstab (Abb. 1:1; $\frac{D}{f}$ = 1,4) ein Verstärkungsgewinn von

erzielen.

c) Die Gesamtverstärkung $V_{\rm O}$ vom Experiment – Röhre – Filmebene bei einer Abbildung von 1 : 1 ist

$$V_0 = \frac{a}{\psi_E \cdot \psi_A} \cdot v = \frac{0.9 \cdot 108400}{18^2} = 300$$
 $V_0 = 300$

II. Messung des elektrischen Schließfaktors:

a) Prinzip: Der Schließfaktor S wird durch das Verhältnis

$$S = \frac{E_{AO}}{E_{Ag}}$$

angegeben, in welchem $\rm E_{AO}$ und $\rm E_{Ag}$ die Beleuchtungsstärken auf der Anodenseite bei geöffneter, bezw. geschlossener Röhre sind, wobei die Beleuchtungsstärke auf der Fotokatode des Bildverstärkers konstant gehalten wird.

Die Ausgangsspannung am Multiplier ist wieder $\mathbf{U}_{\mathbf{A}} = \mathbf{K} \cdot \mathbf{E}_{\mathbf{A}}$. Damit erhält man für den Schließfaktor

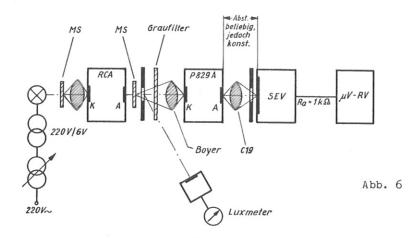
$$S = \frac{U_{AO}}{U_{Ag}}$$

mit
$$\mathbf{U}_{\mathrm{AO}}$$
 = K . \mathbf{E}_{AO} und \mathbf{U}_{Ag} = K . \mathbf{E}_{AG} .

Auch hier muß, ebenso wie bei der Verstärkungsmessung die Meßmethode geändert werden:

Die Beleuchtungsstärke auf der Fotokatode wird soweit erhöht, so daß die Beleuchtungsstärke am Ausgang des Bildverstärkers bei geschlossener Röhre die gleiche ist wie bei offener. Die Erhöhung der Eingangs-Beleuchtungsstärke ergibt den Schließfaktor.

b) Meßaufbau:



Mit einem Multiplier, dessen Abstand zum Anodenschirm konstant blieb, wurden zwei Spannungen gemessen (Abb. 6):

b 1) Bei geöffneter Röhre: $\mathbf{U}_{\text{AO}} = \mathbf{K}$. T . \mathbf{E}_{A}

Die Eingangsbeleuchtungsstärke wurde mit einem Graufilter $T = 10^{-4}$ abgeschwächt.

b 2) Bei geschlossener Röhre: $U_{\mbox{Ag}} = \mbox{K}$. $E_{\mbox{A}}$

Das Graufilter wurde entfernt (T = 1)

Bei einer Betriebsspannung von 36 kV ergaben sich folgende Multiplierspannungen:

b 1)
$$U_{AO} = K \cdot T \cdot E_{A} = 250/u \text{ V}$$

 $T = 10^{-4} = \text{Transparenz des Filters}$

b 2)
$$U_{Ag} = K \cdot S' \cdot E_{A} = 10 / uV$$

S' = Transparenz der geschlossenen Röhre

$$\frac{U_{AO}}{T_{\bullet}E_{A}} = \frac{U_{Ag}}{S^{!}_{\bullet}E_{A}} \quad \text{erhält man S'} = \frac{U_{Ag}}{U_{AO}} \quad \cdot \text{ T}$$

$$S = \frac{1}{S'} = \frac{U_{AO}}{U_{Ag}} \cdot \frac{1}{T} = \frac{250}{10} \cdot \frac{1}{10^{-4}} = 2,5 \cdot 10^5$$

$$S = 2,5 \cdot 10^5$$