

NORME
INTERNATIONALE
INTERNATIONAL
STANDARD

CEI
IEC
953-1

Première édition
First edition
1990-12

**Règles pour les essais thermiques de
réception des turbines à vapeur**

Première partie:
**Méthode A — Haute précision, pour turbines à
vapeur à condensation de grande puissance**

**Rules for steam turbine thermal acceptance
tests**

Part 1:
**Method A — High accuracy for large condensing
steam turbines**

© CEI 1990 Droits de reproduction réservés — Copyright — all rights reserved

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

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

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



Commission Electrotechnique Internationale
International Electrotechnical Commission
Международная Электротехническая Комиссия

CODE PRIX XC
PRICE CODE

Pour prix voir catalogue en vigueur
For price see current catalogue

SOMMAIRE

| | Pages |
|----------------------------------------------------------------------------------------------|-------|
| PRÉAMBULE | 8 |
| PRÉFACE | 8 |
| INTRODUCTION | 10 |
| Articles | |
| 1. Domaine d'application et objet | 16 |
| 1.1 Domaine d'application | 16 |
| 1.2 Objet | 16 |
| 1.3 Points à examiner dans le contrat | 16 |
| 2. Unités, symboles, termes et définitions | 18 |
| 2.1 Généralités | 18 |
| 2.2 Symboles, unités | 18 |
| 2.3 Indices, exposants et définitions | 20 |
| 2.4 Définitions des valeurs garanties et des résultats d'essai | 26 |
| 2.4.1 Rendement thermique | 26 |
| 2.4.2 Consommation spécifique de chaleur | 28 |
| 2.4.3 Rendement thermodynamique | 28 |
| 2.4.4 Consommation spécifique de vapeur | 28 |
| 2.4.5 Débit de vapeur principale | 30 |
| 2.4.6 Puissance maximale | 30 |
| 3. Principes directeurs | 30 |
| 3.1 Dispositions à prendre dès la conception de l'installation | 30 |
| 3.2 Accords et dispositions préliminaires aux essais | 32 |
| 3.3 Organisation des essais | 34 |
| 3.3.1 Délai pour la réalisation des essais de réception | 34 |
| 3.3.2 Direction des essais de réception | 34 |
| 3.3.3 Coût des essais de réception | 34 |
| 3.4 Préparation des essais | 34 |
| 3.4.1 Etat de l'installation | 34 |
| 3.4.2 Etat de la turbine à vapeur | 36 |
| 3.4.3 Etat du condenseur | 36 |
| 3.4.4 Isolement du cycle | 36 |
| 3.4.5 Contrôle d'étanchéité du condenseur et des réchauffeurs d'eau d'alimentation | 42 |
| 3.4.6 Propreté des filtres de vapeur | 42 |
| 3.4.7 Contrôle des équipements de mesure | 42 |
| 3.5 Mesures comparatives | 42 |
| 3.6 Réglages d'essai | 42 |
| 3.6.1 Réglages de la puissance | 42 |
| 3.6.2 Réglages spéciaux | 44 |
| 3.7 Essais préliminaires | 44 |
| 3.8 Essais de réception | 44 |
| 3.8.1 Constance des conditions d'essai | 44 |
| 3.8.2 Ecart et fluctuations maximaux admissibles des conditions de fonctionnement | 46 |
| 3.8.3 Durée des essais et fréquence des lectures | 46 |
| 3.8.4 Lecture des appareils de mesure intégrateurs | 48 |
| 3.8.5 Autres méthodes | 50 |
| 3.8.6 Relevé des mesures | 50 |
| 3.8.7 Mesures supplémentaires | 50 |
| 3.8.8 Calculs préliminaires | 50 |
| 3.8.9 Cohérence des essais | 50 |
| 3.9 Répétition des essais de réception | 50 |
| 4. Techniques de mesure et appareils de mesure | 50 |
| 4.1 Généralités | 50 |
| 4.1.1 Appareils de mesure | 50 |
| 4.1.2 Incertitude des mesures | 60 |
| 4.1.3 Etalonnage des appareils de mesure | 60 |
| 4.1.4 Autres appareils de mesure | 60 |
| 4.1.5 Le mercure dans l'instrumentation | 62 |
| 4.2 Mesure de puissance | 62 |
| 4.2.1 Détermination de la puissance mécanique d'une turbine | 62 |
| 4.2.2 Mesure de la puissance de la pompe alimentaire de la chaudière | 62 |
| 4.2.3 Détermination de la puissance électrique d'un groupe turboalternateur | 68 |

CONTENTS

| | Page |
|--------------------------------------------------------------------------|------|
| FOREWORD | 9 |
| PREFACE | 9 |
| INTRODUCTION | 11 |
| Clause | |
| 1. Scope and object | 17 |
| 1.1 Scope | 17 |
| 1.2 Object | 17 |
| 1.3 Matters to be considered in the contract | 17 |
| 2. Units, symbols, terms and definitions | 19 |
| 2.1 General | 19 |
| 2.2 Symbols, units | 19 |
| 2.3 Subscripts, superscripts and definitions | 21 |
| 2.4 Definition of guarantee values and test results | 27 |
| 2.4.1 Thermal efficiency | 27 |
| 2.4.2 Heat rate | 29 |
| 2.4.3 Thermodynamic efficiency | 29 |
| 2.4.4 Steam rate | 29 |
| 2.4.5 Main steam flow capacity | 31 |
| 2.4.6 Maximum power output | 31 |
| 3. Guiding principles | 31 |
| 3.1 Advance planning for test | 31 |
| 3.2 Preparatory agreements and arrangements for tests | 33 |
| 3.3 Planning of the tests | 35 |
| 3.3.1 Time for acceptance tests | 35 |
| 3.3.2 Direction of acceptance tests | 35 |
| 3.3.3 Cost of acceptance tests | 35 |
| 3.4 Preparation of the tests | 35 |
| 3.4.1 Condition of the plant | 35 |
| 3.4.2 Condition of the steam turbine | 37 |
| 3.4.3 Condition of the condenser | 37 |
| 3.4.4 Isolation of the cycle | 37 |
| 3.4.5 Checks for leakage of condenser and feedwater heaters | 43 |
| 3.4.6 Cleanliness of the steam strainers | 43 |
| 3.4.7 Checking of the test measuring equipment | 43 |
| 3.5 Comparison measurements | 43 |
| 3.6 Settings for tests | 43 |
| 3.6.1 Load settings | 43 |
| 3.6.2 Special settings | 45 |
| 3.7 Preliminary tests | 45 |
| 3.8 Acceptance tests | 45 |
| 3.8.1 Constancy of test conditions | 45 |
| 3.8.2 Maximum deviation and fluctuation in test conditions | 47 |
| 3.8.3 Duration of test runs and frequency of readings | 47 |
| 3.8.4 Reading of integrating measuring instruments | 49 |
| 3.8.5 Alternative methods | 51 |
| 3.8.6 Recording of tests | 51 |
| 3.8.7 Additional measurements | 51 |
| 3.8.8 Preliminary calculations | 51 |
| 3.8.9 Consistency of tests | 51 |
| 3.9 Repetition of acceptance tests | 51 |
| 4. Measuring techniques and measuring instruments | 51 |
| 4.1 General | 51 |
| 4.1.1 Measuring instruments | 51 |
| 4.1.2 Measuring uncertainty | 61 |
| 4.1.3 Calibration of instruments | 61 |
| 4.1.4 Alternative instrumentation | 61 |
| 4.1.5 Mercury in instrumentation | 63 |
| 4.2 Measurement of power | 63 |
| 4.2.1 Determination of mechanical turbine output | 63 |
| 4.2.2 Measurement of boiler feed pump power | 63 |
| 4.2.3 Determination of electrical power of a turbine generator | 69 |

| Articles | Pages | |
|----------|-------------------------------------------------------------------------------------------------------|-----|
| 4.2.4 | Mesure de la puissance électrique | 68 |
| 4.2.5 | Branchement des appareils de mesure électriques | 68 |
| 4.2.6 | Appareils de mesure électriques | 70 |
| 4.2.7 | Transformateurs de mesure | 70 |
| 4.2.8 | Mesures comparatives et reprise de l'étalonnage des appareils de mesure et transformateurs | 70 |
| 4.3 | Mesure des débits | 72 |
| 4.3.1 | Détermination des débits à mesurer | 72 |
| 4.3.2 | Mesure du débit d'eau principal | 72 |
| 4.3.3 | Montage et emplacement des dispositifs à pression différentielle | 74 |
| 4.3.4 | Mesures de pression différentielle | 78 |
| 4.3.5 | Fluctuations des débits d'eau | 82 |
| 4.3.6 | Mesure des débits secondaires | 82 |
| 4.3.7 | Débits secondaires occasionnels | 88 |
| 4.3.8 | Masse volumique d'eau et de vapeur | 90 |
| 4.3.9 | Détermination du débit d'eau de refroidissement du condenseur | 90 |
| 4.4 | Mesures de pression (sauf la pression d'échappement des turbines à condensation) | 92 |
| 4.4.1 | Pressions à mesurer | 92 |
| 4.4.2 | Instruments | 92 |
| 4.4.3 | Prises de pression et tuyauteries de raccordement | 94 |
| 4.4.4 | Robinets d'isolement | 96 |
| 4.4.5 | Etalonnage des appareils de mesure de pression | 96 |
| 4.4.6 | Pression atmosphérique | 96 |
| 4.4.7 | Correction des lectures | 98 |
| 4.5 | Mesure de la pression d'échappement des turbines à condensation | 100 |
| 4.5.1 | Généralités | 100 |
| 4.5.2 | Plan de mesure | 100 |
| 4.5.3 | Prises de pression | 100 |
| 4.5.4 | Collecteurs de mesure | 104 |
| 4.5.5 | Tuyauteries de raccordement | 104 |
| 4.5.6 | Appareils de mesure | 104 |
| 4.5.7 | Étanchéité du circuit de mesure | 104 |
| 4.5.8 | Étalonnage | 106 |
| 4.5.9 | Correction des lectures | 106 |
| 4.6 | Mesure de températures | 106 |
| 4.6.1 | Points de mesure des températures | 106 |
| 4.6.2 | Appareils de mesure | 106 |
| 4.6.3 | Mesures de températures principales | 108 |
| 4.6.4 | Mesure de températures du poste d'eau, y compris les températures de vapeur soutirée | 108 |
| 4.6.5 | Mesure des températures de l'eau de refroidissement du condenseur | 110 |
| 4.6.6 | Précision des équipements de mesure de température | 110 |
| 4.6.7 | Poches thermométriques pour thermomètres | 110 |
| 4.6.8 | Précautions à observer lors des mesures de température | 110 |
| 4.7 | Mesure du titre de la vapeur | 112 |
| 4.7.1 | Généralités | 112 |
| 4.7.2 | Technique de mesure par traceur | 112 |
| 4.7.3 | Méthode de condensation | 114 |
| 4.7.4 | Méthode d'injection à débit constant | 122 |
| 4.7.5 | Calcul de l'enthalpie de vapeur soutirée humide par la méthode d'injection à débit constant | 122 |
| 4.7.6 | Les traceurs et leur utilisation | 126 |
| 4.8 | Mesure du temps | 128 |
| 4.9 | Mesure de la vitesse de rotation | 128 |
| 5. | Dépouillement des essais | 128 |
| 5.1 | Préparation du dépouillement | 128 |
| 5.2 | Calcul des résultats | 130 |
| 5.2.1 | Calcul des valeurs moyennes des lectures des appareils de mesure | 130 |
| 5.2.2 | Correction et conversion des moyennes de lecture | 130 |
| 5.2.3 | Vérification des données mesurées | 130 |
| 5.2.4 | Propriétés thermodynamiques de l'eau et de la vapeur | 132 |
| 5.2.5 | Calcul des résultats d'essai | 132 |
| 6. | Correction des résultats de l'essai et comparaison avec la garantie | 132 |
| 6.1 | Valeurs et conditions de la garantie | 132 |
| 6.2 | Correction du débit maximal de vapeur à l'admission | 132 |
| 6.3 | Correction de la puissance maximale | 134 |
| 6.4 | Correction du rendement thermique ou thermodynamique | 134 |
| 6.5 | Définition et application des coefficients de correction | 136 |
| 6.6 | Méthode de correction | 138 |
| 6.6.1 | Correction par bilan thermodynamique | 138 |

| Clause | Page |
|------------------------------------------------------------------------------------------|------|
| 4.2.4 Measurement of electrical power | 69 |
| 4.2.5 Electrical instrument connections | 69 |
| 4.2.6 Electrical instruments | 71 |
| 4.2.7 Instrument transformers | 71 |
| 4.2.8 Comparison measurement and recalibration of instruments and transformers | 71 |
| 4.3 Flow measurements | 73 |
| 4.3.1 Determination of flows to be measured | 73 |
| 4.3.2 Measurement of primary water flow | 73 |
| 4.3.3 Installation and location of differential pressure devices | 75 |
| 4.3.4 Differential pressure measurements | 79 |
| 4.3.5 Water flow fluctuation | 83 |
| 4.3.6 Secondary flow measurements | 83 |
| 4.3.7 Occasional secondary flows | 89 |
| 4.3.8 Density of water and steam | 91 |
| 4.3.9 Determination of cooling water flow of condenser | 91 |
| 4.4 Pressure measurements (excluding condensing turbine exhaust pressure) | 93 |
| 4.4.1 Pressures to be measured | 93 |
| 4.4.2 Instruments | 93 |
| 4.4.3 Pressure tapping holes and connecting lines | 95 |
| 4.4.4 Shut-off valves | 97 |
| 4.4.5 Calibration of pressure measuring devices | 97 |
| 4.4.6 Atmospheric pressure | 97 |
| 4.4.7 Correction of readings | 99 |
| 4.5 Condensing turbine exhaust pressure measurement | 101 |
| 4.5.1 General | 101 |
| 4.5.2 Plane of measurement | 101 |
| 4.5.3 Pressure taps | 101 |
| 4.5.4 Manifolds | 105 |
| 4.5.5 Connecting lines | 105 |
| 4.5.6 Instruments | 105 |
| 4.5.7 Tightness of measuring system | 105 |
| 4.5.8 Calibration | 107 |
| 4.5.9 Correction of readings | 107 |
| 4.6 Temperature measurement | 107 |
| 4.6.1 Points of temperature measurement | 107 |
| 4.6.2 Instruments | 107 |
| 4.6.3 Main temperature measurements | 109 |
| 4.6.4 Feed train temperature measurements (including bled steam) | 109 |
| 4.6.5 Condenser cooling water temperature measurement | 111 |
| 4.6.6 Accuracy of temperature measuring equipment | 111 |
| 4.6.7 Thermometer wells | 111 |
| 4.6.8 Precautions to be observed in the measurement of temperature | 111 |
| 4.7 Steam quality measurement | 113 |
| 4.7.1 General | 113 |
| 4.7.2 Tracer technique | 113 |
| 4.7.3 Condensing method | 115 |
| 4.7.4 Constant rate injection method | 123 |
| 4.7.5 Extraction enthalpy determined by constant rate injection method | 123 |
| 4.7.6 Tracer and their use | 127 |
| 4.8 Time measurement | 129 |
| 4.9 Speed measurement | 129 |
| 5. Evaluation of tests | 129 |
| 5.1 Preparation of evaluation | 129 |
| 5.2 Computation of results | 131 |
| 5.2.1 Calculation of average values of instrument readings | 131 |
| 5.2.2 Correction and conversion of averaged readings | 131 |
| 5.2.3 Checking of measured data | 131 |
| 5.2.4 Thermodynamic properties of steam and water | 133 |
| 5.2.5 Calculation of test results | 133 |
| 6. Correction of test results and comparison with guarantee | 133 |
| 6.1 Guarantee values and guarantee conditions | 133 |
| 6.2 Correction of initial steam flow capacity | 133 |
| 6.3 Correction of maximum output | 135 |
| 6.4 Correction of thermal and thermodynamic efficiency | 135 |
| 6.5 Definition and application of correction values | 137 |
| 6.6 Correction methods | 139 |
| 6.6.1 Correction by heat balance calculation | 139 |

| Articles | Pages |
|------------------------------------------------------------------------------------------------------|-------|
| 6.6.2 Correction par l'utilisation des courbes de correction fournies par le constructeur | 140 |
| 6.6.3 Essais pour la détermination des coefficients de correction | 142 |
| 6.7 Variables à considérer dans la correction | 142 |
| 6.7.1 Turbines avec poste de réchauffage de l'eau alimentaire | 142 |
| 6.8 Comparaison avec la garantie | 144 |
| 6.8.1 Comparaison avec une courbe de valeurs garanties | 146 |
| 6.8.2 Comparaison avec un point de fonctionnement garanti | 146 |
| 6.8.3 Comparaison avec les garanties aux charges partielles | 146 |
| ANNEXE A — Contrôles des fuites au condenseur et aux réchauffeurs d'eau alimentaire | 150 |
| ANNEXE B — Tuyères avec prise de pression au col | 152 |
| ANNEXE C — Utilisation de tranquilliseurs d'écoulement dans les mesures de débit de fluide | 160 |



| Clause | Page |
|-------------------------------------------------------------------------------------|------|
| 6.6.2 Correction by use of correction curves prepared by the manufacturer | 141 |
| 6.6.3 Tests to determine correction values | 143 |
| 6.7 Variables to be considered in the correction | 143 |
| 6.7.1 Turbines with regenerative feed-water heating | 143 |
| 6.8 Guarantee comparison | 145 |
| 6.8.1 Guarantee comparison with locus curve | 147 |
| 6.8.2 Guarantee comparison with guarantee point | 147 |
| 6.8.3 Guarantee comparison for turbines with throttle regulation | 147 |
| APPENDIX A — Feedwater heater leakage and condenser leakage tests | 151 |
| APPENDIX B — Throat tap nozzle | 153 |
| APPENDIX C — The use of flow straighteners in fluid flow measurements | 161 |



COMMISSION ÉLECTROTECHNIQUE INTERNATIONALE

RÈGLES POUR LES ESSAIS THERMIQUES DE RÉCEPTION DES TURBINES À VAPEUR

Première partie: Méthode A — Haute précision, pour turbines à vapeur à condensation de grande puissance

PRÉAMBULE

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

PRÉFACE

La présente norme a été établie par le Comité d'Etudes n° 5 de la CEI: Turbines à vapeur.

Le texte de cette norme est issu des documents suivants:

| Règle des Six Mois | Rapport de vote |
|--------------------|-----------------|
| 5(BC)23 | 5(BC)27 |

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

La publication suivante de la CEI est citée dans la présente norme:

Publication n° 34-2(1972): Machines électriques tournantes, Deuxième partie: Méthodes pour la détermination des pertes et du rendement des machines électriques tournantes à partir d'essais (à l'exclusion des machines pour véhicules de traction).

Autre publication citée:

Norme ISO 5167(1980): Mesure de débit des fluides au moyen de diaphragmes, tuyères et tubes de Venturi insérés dans des conduites en charge de section circulaire.

INTERNATIONAL ELECTROTECHNICAL COMMISSION

RULES FOR STEAM TURBINE THERMAL ACCEPTANCE TESTS
Part 1: Method A – High accuracy for large condensing steam turbines

FOREWORD

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

PREFACE

This standard has been prepared by IEC Technical Committee No. 5: Steam turbines.

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

| Six Months' Rule | Report on Voting |
|------------------|------------------|
| 5(CO)23 | 5(CO)27 |

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

The following IEC publication is quoted in this standard:

Publication No. 34-2(1972): Rotating electrical machines. Part 2: Methods for determining losses and efficiency of rotating electrical machinery from tests (excluding machines for traction vehicles).

Other Publication quoted:

ISO Standard 5167(1980): Measurement of fluid flow by means of orifice plates, nozzles and Venturi tubes inserted in circular cross-section conduits running full.

RÈGLES POUR LES ESSAIS THERMIQUES DE RÉCEPTION DES TURBINES À VAPEUR

Première partie: Méthode A — Haute précision, pour turbines à vapeur à condensation de grande puissance

INTRODUCTION

L'évolution rapide des techniques de mesure, l'augmentation de la puissance des turbines à vapeur et le développement des centrales nucléaires ont rendu nécessaire la révision de la Publication 46 de la CEI (1962) concernant les essais de réception.

Tous les besoins de l'industrie électrique en divers points du globe ne pouvant pas être couverts par une seule publication, la norme complète comporte deux parties qui décrivent deux façons différentes, à divers égards, de réaliser, de dépouiller et d'interpréter les essais de réception de turbines à vapeur et qui peuvent être utilisées indépendamment l'une de l'autre:

- a) La méthode A, qui fait l'objet de la première partie de la norme (CEI 953-1), est destinée aux essais thermiques de réception de la plus grande précision possible et s'applique aux turbines à vapeur à condensation de grande puissance.
- b) La méthode B, qui fait l'objet de la deuxième partie de la norme (CEI 953-2), est destinée aux essais thermiques comportant divers degrés de précision pour tenir compte de la multiplicité des modèles et des tailles de turbines à vapeur.

1) Principes de base – Estimation de l'incertitude de mesure

Cette première partie prévoit des essais très précis de turbines à vapeur en vue d'obtenir les valeurs des performances avec le minimum d'incertitude de mesure. Les spécifications portant sur les conditions de fonctionnement pendant l'essai sont strictes et obligatoires.

La méthode A se fonde sur l'usage exclusif d'instruments étalonnés avec précision et sur les meilleures procédures de mesure existantes. L'incertitude qui en découle sur le résultat de l'essai est toujours suffisamment petite pour qu'il ne soit pas nécessaire de la prendre en compte dans la comparaison du résultat d'essai avec la valeur garantie. Cette incertitude ne dépassera pas 0,3% environ pour une tranche thermique à combustible fossile et 0,4% environ pour une tranche thermique nucléaire.

Le coût de l'instrumentation et les efforts déployés pour préparer et réaliser les essais sont, en général, économiquement justifiés pour les tranches de grande puissance et/ou les tranches prototypes.

La méthode B prévoit des essais de réception de turbines à vapeur de types et puissances variés avec une incertitude de mesure appropriée. Les instruments et procédures de mesure doivent être choisis en fonction de l'objectif fixé par la norme. Celle-ci prévoit principalement des instruments et procédures normalisés, mais peut éventuellement s'étendre à des clauses de très haute précision, nécessitant l'étalonnage des instruments. L'incertitude de mesure qui en découle sur le résultat de l'essai est donc déterminée par les méthodes de calcul présentées dans la norme. Sauf stipulation contraire du contrat, cette incertitude est normalement prise en compte dans la comparaison du résultat d'essai à la valeur garantie. Le coût total de l'essai de réception peut être maintenu en rapport avec l'intérêt économique présenté par les valeurs garanties à vérifier.

Dans cette méthode, les spécifications portant sur les conditions de fonctionnement pendant l'essai sont un peu plus souples; en outre, des procédures sont recommandées pour le cas où ces spécifications ne pourraient être tenues.

RULES FOR STEAM TURBINE THERMAL ACCEPTANCE TESTS

Part 1: Method A — High accuracy for large condensing steam turbines

INTRODUCTION

The rapid development of measuring techniques, the increasing capacity of steam turbines and the introduction of nuclear power plants necessitated a revision of IEC Publication 46 (1962) regarding acceptance tests.

Since all the needs of the power industry in the different parts of the world could not be satisfied by one single publication, the complete standard is divided into two parts, describing two different approaches for conducting and evaluating thermal acceptance tests of steam turbines and which can be used separately:

- a) Method A, which is Part 1 of the standard (IEC 953-1), deals with thermal acceptance tests with high accuracy for large condensing steam turbines.
- b) Method B, which is Part 2 of the standard (IEC 953-2), deals with thermal acceptance tests with a wide range of accuracy for various types and sizes of steam turbines.

1) *Basic philosophy and figures on uncertainty*

Part 1 provides for very accurate testing of steam turbines to obtain the level of performance with minimum measuring uncertainty. The operating conditions during the test are stringent and compulsory.

Method A is based on the exclusive use of the most accurate calibrated instrumentation and the best measuring procedures currently available. The uncertainty of the test result is always sufficiently small that it normally need not be taken into account in the comparison between test result and guarantee value. This uncertainty will not be larger than about 0.3% for a fossil fired unit and 0.4% for a nuclear unit.

The cost for instrumentation and the efforts for preparing and conducting the tests will generally be justified economically for large and/or prototype units.

Method B provides for acceptance tests of steam turbines of various types and capacities with appropriate measuring uncertainty. Instrumentation and measuring procedures have to be chosen accordingly from a scope specified in the standard which is centred mainly on standardized instrumentation and procedures, but may extend eventually up to very high accuracy provisions requiring calibration. The resulting measuring uncertainty of the test result is then determined by calculating methods presented in the standard and normally, if not stated otherwise in the contract, taken into account in the comparison between test result and guarantee value. The total cost of an acceptance test can therefore be maintained in relationship with the economic value of the guarantee values to be ascertained.

The specifications of the operating conditions during the test are somewhat more flexible in this method; furthermore, procedures are recommended for treating cases where these specifications cannot be met.

Lorsqu'un essai est réalisé avec des instruments et des procédures bien normalisés, l'incertitude de mesure de résultat est habituellement de 0,9% à 1,2% pour une tranche thermique classique à condensation de grande puissance, de 1,1% à 1,4% pour une tranche thermique nucléaire, et de 1,5% à 2,5% pour les turbines à contre-pression, les turbines à prélèvement et les petites turbines à condensation. Il est possible de réduire ces valeurs en améliorant encore l'instrumentation, essentiellement par des mesures supplémentaires du débit masse où par l'étalonnage du dispositif de mesure de ce débit masse.

2) Principales différences entre les méthodes A et B

Sur la préparation et la réalisation des essais, ainsi que sur les techniques de mesure, la méthode A comporte beaucoup plus d'instructions détaillées à respecter par les parties intéressées que la méthode B. Dans cette dernière, le détail des moyens propres à atteindre les objectifs est sans doute plus à la discrétion et au bon vouloir des participants à l'essai et dépend d'une expérience et d'une compétence suffisante de leur part.

3) Principes directeurs

Les exigences concernant la préparation et les conditions de l'essai, en particulier les points tels que durée de l'essai, écart et constance des conditions de l'essai, écart admissible entre doubles mesures, sont plus strictes dans la méthode A.

Il convient de réaliser l'essai de préférence dans les huit semaines suivant la mise en exploitation. On recherche, en fixant cette période, à minimiser la détérioration des performances et les risques de dégradation de la turbine.

Les essais préliminaires, dont la mesure de chute d'enthalpie, devront être effectués durant cette période pour contrôler les performances des corps de turbine haute et moyenne pression. Toutefois, ces essais ne permettent pas de déduire les performances du corps basse pression; c'est pourquoi il est impératif d'effectuer dès que possible les essais de réception.

En tout état de cause, si la mesure de la chute d'enthalpie lors de l'application de la méthode A met en évidence une détérioration possible du corps haute pression (HP) ou basse pression (BP), ou si les conditions de la tranche reportent les essais de plus de quatre mois après le premier démarrage, alors les essais de réception devront être différés.

Lors de l'application de la méthode A, une correction des résultats d'essai selon les rendements de chute enthalpique au démarrage, ou selon les effets du vieillissement, n'est pas admise.

Si l'essai devait être différé, la méthode A propose de le réaliser après la première grande visite d'inspection; plusieurs méthodes sont proposées pour déterminer approximativement l'état de la turbine avant l'essai.

4) Instruments et méthodes de mesure

a) Mesure de la puissance électrique

En plus des conditions requises pour la mesure de la puissance électrique, qui sont semblables dans les deux méthodes, la méthode A exige un contrôle des instruments par une mesure comparative après chaque essai; l'écart admissible entre des mesures doubles est limité à 0,15%.

b) Mesure des débits

La méthode A impose l'utilisation de dispositifs étalonnés à pression différentielle pour la mesure des débits principaux. Elle recommande la tuyère avec prise de pression au col, dispositif qui ne fait pas l'objet de normes internationales, et donne des détails de sa configuration et de son utilisation.

L'étalonnage de ces dispositifs doit se faire avec les tuyauteries amont et aval et le tranquilliseur. Des méthodes permettant l'extrapolation nécessaire du coefficient de décharge à partir des valeurs étalonnées sont indiquées.

Dans la méthode B, des dispositifs normalisés à pression différentielle sont normalement utilisés pour la mesure des débits. L'étalonnage est recommandé lorsqu'on souhaite réduire l'incertitude

When good-standardized instrumentation and procedures are applied in a test, the measuring uncertainty of the result will usually amount to 0.9% to 1.2% for a large fossil fuel fired condensing unit, to 1.1% to 1.4% for a nuclear unit and to 1.5% to 2.5% for back pressure, extraction and small condensing turbines. It is possible to reduce these values by additional improvement in instrumentation, primarily by additional measurements of primary mass flows and/or calibration of measuring devices for primary mass flow.

2) *Main difference between Methods A and B*

In Method A, much more detailed information concerning the preparation and conduct of the tests and the measuring techniques are contained for guidance of the parties to the test than in Method B. In Method B, the detailed treatment of these objectives is left somewhat more to the discretion and decisions of the participants and necessitates sufficient experience and expertise on their part.

3) *Guiding principles*

The requirements concerning the preparation and conditions of the test and especially such conditions of the test as duration, deviations and constancy of test conditions and acceptable differences between double measurements are more stringent in Method A.

The test should be conducted preferably within eight weeks after the beginning of the operation. It is the intent during this period to minimize performance deterioration and risk of damage to the turbine.

Preliminary tests including enthalpy drop tests should be made during this period to monitor HP and IP turbine section performance. However, these tests do not provide LP section performance and for this reason it is imperative to conduct the acceptance tests as soon as practicable.

Whatever the case, when using Method A, if an enthalpy drop test indicates a possible deterioration of the HP or IP section, or if the plant conditions require that the tests be postponed more than four months after the initial start, then the acceptance tests should be delayed.

An adjustment of the heat rate test results to start-up enthalpy drop efficiencies or for the effects of aging is not permitted when using Method A.

If the test has to be postponed, Method A proposes that the test be carried out after the first major internal inspection; several methods are proposed for establishing the approximate condition of the turbine prior to the tests.

4) *Instruments and methods of measurement*

a) *Measurement of electrical power*

In addition to the conditions required for the measurement of electric power, which are similar in both methods, Method A requires a check of the instruments by a comparison measurement after each test run; the permissible difference between double measurements is limited to 0.15%.

b) *Flow measurement*

For the measurement of main flows the use of calibrated pressure difference devices is required in Method A. The application of a device not covered by international standardization, the throat-tap nozzle, is recommended therein and details of design and application are given.

The calibration of these devices shall be conducted with the upstream and downstream piping and flow-straightener. Methods for the necessary extrapolation of the discharge coefficient from the calibration values are given.

In Method B standardized pressure-difference devices are normally applied for flow measurement. Calibration is recommended where a reduction of overall measuring uncertainty

de mesurage. Des mesures doubles ou multiples du débit principal sont également recommandées pour réduire cette incertitude et une méthode de vérification de compatibilité est décrite.

c) Mesure des pressions

Les méthodes imposées ou recommandées pour la mesure des pressions sont pratiquement identiques. Seules les méthodes de mesure de la pression d'échappement des turbines à condensation diffèrent quelque peu.

d) Mesure des températures

Les prescriptions sont pratiquement les mêmes dans les deux méthodes. Mais dans le détail, les exigences de la méthode A sont plus strictes:

- étalonnage avant et après l'essai,
- double mesure de la température principale avec un écart maximal de 0,5 K,
- thermocouples à ligne continue,
- exigences sur la précision d'ensemble.

e) Mesures du titre de la vapeur

Les méthodes A et B sont identiques.

5) Dépouillement et interprétation des résultats

Le travail préparatoire au dépouillement et au calcul des résultats d'essai est traité de façon très semblable dans les méthodes A et B. Toutefois, les exigences quantitatives sont plus strictes dans la méthode A.

La méthode B comporte des propositions pour traiter les cas où certaines conditions n'ont pas été remplies, afin d'éviter le rejet de l'essai.

Elle contient en outre des méthodes détaillées pour le calcul de l'incertitude sur les variables mesurées et sur les résultats d'essai.

La méthode B recommande d'autres moyens pour l'exécution et l'interprétation des essais après la période spécifiée et sans inspection préalable.

6) Correction des résultats d'essai et comparaison avec la garantie

La correction des résultats d'essai pour les ramener aux conditions de garantie est traitée dans les deux méthodes A et B.

La méthode A permet la comparaison des résultats d'essai avec la garantie sans tenir compte de l'incertitude du mesurage.

La méthode B présente un choix plus large de procédés de correction. De plus, l'incertitude de mesurage est prise en compte dans la comparaison avec la garantie.

7) Propositions d'application

La méthode d'essai de réception appliquée devant être prise en compte dans les détails de conception de l'installation, on précisera dès que possible, de préférence dans le contrat de la turbine, la méthode à utiliser.

La méthode B peut s'appliquer à des turbines à vapeur de tous types et toutes puissances. L'incertitude de mesure souhaitée doit être décidée suffisamment tôt pour en tenir compte dans la conception de l'installation.

Si la garantie inclut la totalité ou une large part de la centrale, les parties de ces règles s'y rapportant peuvent être appliquées à un essai de réception conformément à la garantie.

is desirable. Double or multiple measurement of primary flow is recommended for the reduction of measuring uncertainty and a method for checking the compatibility is described.

c) Pressure measurement

The requirements and recommendations for pressure measurements are essentially similar. Only the methods for the measurement of exhaust-pressure of condensing turbines differ to some extent.

d) Temperature measurement

The requirements are essentially similar in both methods. However detail requirements are more stringent in Method A:

- calibration before and after the test,
- double measurement of the main temperature with 0.5 K maximum difference,
- thermocouples with continuous leads,
- required overall accuracy.

e) Steam quality measurements

Methods A and B are identical.

5) *Evaluation of tests*

The preparatory work for the evaluation and calculation of the test results is covered in a very similar manner in Methods A and B. However, quantitative requirements are more stringent in Method A.

Method B contains some proposals for handling cases where some requirements have not been met to avoid rejection of the test.

In addition, Method B contains detailed methods for calculation of measuring uncertainty values of measured variables and test results.

Method B recommends other methods for conducting and evaluating of the tests after the specified period and without a previous inspection.

6) *Correction of test results and comparison with guarantees*

The correction of test results to guarantee conditions is covered in both Methods A and B.

Method A provides for the comparison of test results to guarantee without consideration of measuring uncertainty.

Method B gives a broader spectrum of correction procedures. Furthermore, the measuring uncertainty of the result is taken into account in the guarantee comparison.

7) *Proposals for application*

Since the acceptance test method to be applied has to be considered in the details of the plant design, it should be stated as early as possible, preferably in the turbine contract, which method will be used.

Method B can be applied to steam turbines of any type and any power. The desired measuring uncertainty should be decided upon sufficiently early, so that the necessary provisions can be included in the plant.

If the guarantee includes the complete power plant or large parts thereof, the relevant parts of either method can be applied for an acceptance test in accordance with the definition of the guarantee value.

1. Domaine d'application et objet

1.1 *Domaine d'application*

Les règles de la présente norme sont applicables principalement aux essais thermiques de grande précision pour la réception des turbines à condensation entraînant des alternateurs. Certaines dispositions de ces règles s'appliquent à des turbines ayant d'autres utilisations que l'entraînement des alternateurs.

Ces règles concernent les essais des turbines alimentées soit par de la vapeur surchauffée, soit par de la vapeur saturée. Elles comprennent les mesures et procédures requises pour la détermination de l'enthalpie de la vapeur humide. Elles décrivent les précautions nécessaires pour permettre la réalisation des essais en respectant les règles de radioprotection en vigueur dans les centrales nucléaires.

Ces règles comprennent des informations applicables également aux essais de turbines à contre-pression, de turbines à prélèvements et de turbines à plusieurs alimentations à pressions différentes. Seule la partie appropriée de ces règles doit être appliquée à chaque cas particulier.

La présente norme définit les règles de base pour la préparation, l'exécution, le dépouillement et l'interprétation des essais. Les détails relatifs aux conditions dans lesquelles doivent être effectués les essais de réception sont également définis.

Si un cas spécial ou complexe non traité dans ces règles se présente, il doit donner lieu à un accord entre le constructeur et l'acheteur avant la signature du contrat.

1. Scope and object

1.1 *Scope*

The rules given in this standard are applicable primarily to thermal acceptance tests with high accuracy for condensing steam turbines driving generators for electric power services. Some of the provisions of these rules are relevant to turbines for applications other than driving electric power generators.

These rules provide for the testing of turbines operating with either superheated or saturated steam. They include measurements and procedures required to determine specific enthalpy within the moisture region and describe precautions necessary to permit testing while respecting radiological safety rules in nuclear plants.

These rules contain information also applicable to the testing of back-pressure turbines, extraction turbines and mixed-pressure turbines. Only the relevant portion of the rules need apply to any individual case.

Uniform rules for the preparation, carrying out and evaluation of the acceptance tests are defined in this standard. Details of the conditions under which the acceptance tests shall take place are included.

Should any complex or special case arise not covered by these rules, appropriate agreement shall be reached by manufacturer and purchaser before the contract is signed.